

This is a digital copy of a book that was preserved for generations on library shelves before it was carefully scanned by Google as part of a project to make the world's books discoverable online.

It has survived long enough for the copyright to expire and the book to enter the public domain. A public domain book is one that was never subject to copyright or whose legal copyright term has expired. Whether a book is in the public domain may vary country to country. Public domain books are our gateways to the past, representing a wealth of history, culture and knowledge that's often difficult to discover.

Marks, notations and other marginalia present in the original volume will appear in this file - a reminder of this book's long journey from the publisher to a library and finally to you.

Usage guidelines

Google is proud to partner with libraries to digitize public domain materials and make them widely accessible. Public domain books belong to the public and we are merely their custodians. Nevertheless, this work is expensive, so in order to keep providing this resource, we have taken steps to prevent abuse by commercial parties, including placing technical restrictions on automated querying.

We also ask that you:

- + *Make non-commercial use of the files* We designed Google Book Search for use by individuals, and we request that you use these files for personal, non-commercial purposes.
- + Refrain from automated querying Do not send automated queries of any sort to Google's system: If you are conducting research on machine translation, optical character recognition or other areas where access to a large amount of text is helpful, please contact us. We encourage the use of public domain materials for these purposes and may be able to help.
- + *Maintain attribution* The Google "watermark" you see on each file is essential for informing people about this project and helping them find additional materials through Google Book Search. Please do not remove it.
- + *Keep it legal* Whatever your use, remember that you are responsible for ensuring that what you are doing is legal. Do not assume that just because we believe a book is in the public domain for users in the United States, that the work is also in the public domain for users in other countries. Whether a book is still in copyright varies from country to country, and we can't offer guidance on whether any specific use of any specific book is allowed. Please do not assume that a book's appearance in Google Book Search means it can be used in any manner anywhere in the world. Copyright infringement liability can be quite severe.

About Google Book Search

Google's mission is to organize the world's information and to make it universally accessible and useful. Google Book Search helps readers discover the world's books while helping authors and publishers reach new audiences. You can search through the full text of this book on the web at http://books.google.com/



GB6.0 1875 AGI.12 Lep. I C.2

HARVARD COLLEGE OBSERVATORY CHART SECTION



JOHN G. WOLBACH
RESERVE LIBRARY

• • · ·
.

		•			
	•				
•				•	•
			•	•	
	·				
				•	
•					
					·
		•			
		•			
	•		•	•	
				•	
			,		
	·				
		•			
					•
			•	1	
ï					

•				
•			,	
			•	
				•
	•			
		•		
			-	
		•		

•			
		,	
·			
			,
	•	•	
		•	
			•
			,
	•		
	-		
		•	



ZONE $+IO^{\circ}BIS +I5^{\circ}$.



ASTRONOMISCHEN GESELLSCHAFT.

ERSTE ABTHEILUNG.

CATALOG DER STERNE BIS ZUR NEUNTEN GRÖSSE
ZWISCHEN 80° NÖRDLICHER UND 2° SÜDLICHER DECLINATION
FÜR DAS AEQUINOCTIUM 1875.

ZWÖLFTES STÜCK.

ZONE +10° BIS +15°

BEOBACHTET AUF DER STERNWARTE

LEIPZIG.

LEIPZIG 1900.

IN COMMISSION BEI WILHELM ENGELMANN.

CATALOG VON 9547 STERNEN

ZWISCHEN 10° 0' UND 15°15' NÖRDLICHER DECLINATION 1855

FÜR DAS AEQUINOCTIUM

1875

NACH ZONEN-BEOBACHTUNGEN AM PISTOR & MARTINS'SCHEN MERIDIANKREISE

DER

UNIVERSITÄTS-STERNWARTE ZU LEIPZIG

IN DEN JAHREN 1868 BIS 1872 UND 1883 BIS 1893

BEARBEITET VON

H. BRUNS UND B. PETER.

HERAUSGEGEBEN VON DER ASTRONOMISCHEN GESELLSCHAFT.

LEIPZIG 1900.

IN COMMISSION BEI WILHELM ENGELMANN.

P. 5. 1

.

•

Geschichtliches.

Die beiden Bände mit den Resultaten der Leipziger Zonen enthalten die Sternörter, die aus den Beobachtungen für die Doppelzone zwischen den Declinations-Grenzen +5° und +15° abgeleitet worden sind. Die Positionen für die südliche und die nördliche Hälfte der Doppelzone sind in zwei getrennten Catalogen zusammengestellt, weil beide Theile, soweit die Hauptmasse der Beobachtungen in Betracht kommt, wegen ihrer Entstehungsweise systematische Unterschiede aufweisen. Als Trennungslinie wurde hierbei der Parallel +10° der B.D. gewählt, so dass ein Stern, der sich in dem einen Bande findet, nicht weiter in dem andern Bande nachzusehen ist. Die in dem allgemeinen Zonenprogramm vorgeschriebenen übergreifenden Grenzstreifen kommen also hier nicht besonders zum Ausdruck, vielmehr sind die betreffenden Sternörter nach der festgesetzten Trennungslinie theils dem einen, theils dem andern Bande zugewiesen worden.

Die nördliche Fünfgrad-Zone war gleich bei Beginn des ganzen Zonenunternehmens von der Leipziger Sternwarte übernommen worden. Die Beobachtungen begannen im Januar 1868 und erstreckten sich zunächst, mit mehrfachen Unterbrechungen, bis Januar 1873. Am Fernrohr beobachtete R. Engelmann, am Kreise C. Bruhns, während der Assistent Leppig seinen Platz an dem im Beobachtungsraume aufgestellten Ausfeldschen Registrirapparat innehatte und die Kreisablesungen und Sterngrössen nebst den sonst noch vorkommenden Angaben niederschrieb. Abgelesen wurde bei den Zonensternen der Regel nach nur ein einziges Mikroskop, das jedoch für die beiden Klemmenlagen verschieden ausgewählt war. Die Beobachtungen der Anhaltsterne wurden dagegen von Engelmann allein ausgeführt, und zwar unter Benutzung aller vier vorhandenen Mikroskope. Solche Ablesungen an vier Mikroskopen wurden, wo es gieng, an passender Stelle auch bei Zonensternen eingelegt, jedoch war die Gelegenheit dazu wegen der raschen Aufeinanderfolge der Sterne im allgemeinen nur spärlich, weil jedes Mal durchweg zwei benachbarte Theilstriche eingestellt wurden. Die Dauer einer Zone (in der Breite von 0°5 bis 1°5) war durchgängig i Stunde. Wurden an einem Abend mehrere Zonen beobachtet, so lagen zwischen ihnen längere Pausen, gewöhnlich von einer Stunde.

Die dargelegte Anordnung beruhte darauf, dass die Zonen nur einen Theil in dem laufenden Arbeitsprogramm des Meridiankreises bildeten; sie erscheinen in den Tagebüchern gewissermassen nur als ein Einschiebsel. Dadurch ist es gekommen, dass die Anhaltsterne und namentlich die Polsterne manchmal einen unerwünscht grossen Abstand von der eigentlichen Zone besitzen, und dieser Umstand hat sich nachher deutlich in den mittleren Fehlern der Zonenörter geltend gemacht.

Die Reduction war anfangs von Engelmann neben den Beobachtungen gut gefördert worden. Dann trat nach dem Ausscheiden Engelmann's eine Stockung ein, und zwar hauptsächlich durch die Betheiligung der Leipziger Sternwarte sowohl an den Vorbereitungen für die Beobachtung des Venusdurchganges 1874, als auch an der Bearbeitung des damals gesammelten photographischen Materials. Als es sich nun darum handelte, nach dem Tode von C. Bruhns einen bestimmten Entschluss über die Weiterführung der Arbeit zu fassen, erschien es nach reiflicher Erwägung aller Umstände als das Zweckmässigste, eine völlige Neureduction vorzunehmen, und zwar nach einem einheitlichen, in allen Einzelheiten im voraus festgelegten und auf das ganze überhaupt zu leistende Pensum eingerichteten Schema, das einerseits die Heranziehung auch weniger geschulter Hülfskräfte gestattete, andererseits eine möglichst rasche Revision jeder einzelnen eingetragenen Ziffer zuliess. Denn die Erfahrung lehrt, dass bei solchen Arbeiten noch nach Jahrzehnten Zweifel und Widersprüche auftauchen, die ein Zurückgreifen auf das handschriftliche Material nothwendig machen.

Die zweite (stidliche) Zone war im Jahre 1878 von C. Bruhns für die Leipziger Sternwarte übernommen worden. Die Anfänge der Beobachtung (von Hrn. Weinek am Fernrohr und C. Bruhns am Kreise)
fallen bereits in das Jahr 1879. Das derart bis zum Jahre 1881 gesammelte Material ist jedoch nicht benutzt
worden, da die Sparsamkeit, mit der die Anhalt- und Polsterne behandelt waren, einiges Bedenken erregen

musste. Daher wurde, als der mit der Sorge für den Meridiankreis betraute Erste Observator (Dr. Peter) von der Venus-Expedition nach Bahia Blanca zurückgekehrt war, die Beobachtung der zweiten Zone völlig neu und nach einem abgeänderten Programm begonnen. Den Posten am Fernrohr übernahm Dr. Peter, den am Kreise Hr. Dr. Harzer (bis 1884 Sept. 8) und nachher Hr. Schnauder. Der wenig zuverlässige Ausseld'sche Registrir-Apparat wurde durch einen Hipp'schen Farbschreiber ersetzt und dieser im östlichen Flügel der Sternwarte in einem heizbaren Raume aufgestellt. Da anfangs die, einem vorhandenen Restbestand entnommenen und ziemlich unsauber geschnittenen, Papierstreifen Störungen verursachten, so wurde zur ständigen Controle des Chronographen eine telephonische Verbindung mit dem Meridiankreise hergestellt. Damit fiel die Nothwendigkeit fort, einen dritten Astronomen bei den Beobachtungen heranzuziehen, und es wurden demgemäss alle in das Tagebuch einzutragenden Angaben von dem Beobachter am Kreise niedergeschrieben. Wesentlicher als diese Aeusserlichkeiten war aber, dass jetzt jede einzelne Zone erheblich reicher als bisher mit Anhalt- und Polsternen ausgestattet wurde. Als Norm für sicheres Wetter galt das Folgende: Einschliessen der eigentlichen Zone in je eine regelrechte Zeitbestimmung, womöglich mit zwei Polsternen in entgegengesetzten Culminationen, und weiter die Vertheilung einer ausreichenden Zahl von Anhaltsternen für beide Coordinaten tiber die ganze Zone hin, wobei sich die Auswahl den zu beobachtenden Zonensternen anzupassen hatte. Die Ausdehnung der einzelnen Zonen wurde ebenfalls den Umständen angepasst und gieng bis zu zwei Stunden. Häufig wurden an demselben Abend zwei Zonen beobachtet, mit einer angemessenen Pause dazwischen.

Eine andere Abweichung von der früheren Anordnung bestand darin, dass jetzt die Anhaltsterne in der gleichen Weise, wie die Zonensterne, beobachtet wurden, nämlich nur mit einem Mikroskop. Jedoch erhielten die Anhaltsterne nicht nur eine grössere Anzahl von registrirten Fäden, sondern auch eine wiederholte Einstellung in Declination.

In dieser Weise war die Hauptmasse der erforderlichen Beobachtungen bis zum Mai 1888 erledigt worden, wobei die Ablesung der Registrirstreifen, die Eintragung aller Angaben in das vorbereitete Reductionsschema und die Reduction auf den Mittelfaden mit der Beobachtung nahezu gleichen Schritt gehalten hatte. Mittlerweile war die Bearbeitung der Engelmann-Bruhns'schen Beobachtungen bis zur Ausschreibung des Zettelcatalogs gediehen, so dass man an die Aufstellung der Arbeitsliste für die Ergänzungs- und Revisions-Beobachtungen der nördlichen Zone gehen konnte. Die hiernach erforderlichen Beobachtungen zusammen mit einem geringfügigen von der südlichen Zone verbliebenen Rest wurden zunächst von den Herren Dr. Schumann (am Fernrohr) und Dr. Hänig (am Kreise) ausgeführt. Als der Erstgenannte im August 1891 Leipzig verliess, trat Hr. Dr. Hayn an seine Stelle.

Die Nachtragsliste war unerwartet gross, denn sie umfasste rund 5000 Positionsbestimmungen, d.h. fast ein Viertel des ganzen auf die nördliche Zone entfallenden Pensums. Einen starken Beitrag hierzu lieferten solche Zonen, bei denen wegen der Zufälligkeiten der Witterung die Anzahl der Anhaltsterne ungenügend ausgefallen war, und die deshalb sogleich hätten gestrichen werden müssen, trotzdem aber als vollgültig mitgezählt worden waren. Ferner ist, soweit man erkennen kann, bei der nördlichen Zone unterlassen worden, sofort eine Identificirung der beobachteten Objecte mit der B.D. auszuführen. In Folge dessen blieben vorläufig die zahlreichen Fälle unentdeckt, in denen statt des im Programm vorgeschriebenen Sterns ein benachbarter, programmfremder eingestellt und beobachtet worden war.

Die Beobachtungen, die nach Erledigung der Nachtragsliste noch anzustellen waren, wurden dem Refractor überwiesen. Dieses Verfahren war zweifellos zeitraubender als die directe Beobachtung am Meridiankreise, bot aber den erheblichen Vortheil, dass alle die zahlreichen Fragezeichen, die, manchmal sogar bis in die Drucklegung des Catalogs hinein, auftauchten, bis auf einen geringfügigen Rest mit voller Sicherheit erledigt werden konnten. Diese Beobachtungen, bei denen namentlich die vielen am Meridiankreise gemachten summarischen Bemerkungen über Begleiter und Duplicität geprüft und nöthigenfalls durch eine normale Mikrometermessung ersetzt wurden, sind von Hrn. Dr. Hayn und während einer längeren Beurlaubung des Genannten von Hrn. Dr. Hartmann ausgeführt worden.

An der Reduction sind ausser den Herausgebern, den oben genannten Beobachtern und Hrn. Leppig auch alle die Herren betheiligt gewesen, die nach Ausweis der in der »Vierteljahrsschrift« veröffentlichten Jahresberichte seit 1882 an der laufenden Arbeit im Rechenzimmer der Sternwarte als Hülfsrechner Theil genommen haben.

Die Arbeitsliste.

Bei der Beobachtung der nördlichen Zone hatte ursprünglich die Absicht vorgelegen, alle in der B.D. angegebenen Objecte mitzunehmen. Jedoch wurde dieser Plan später, dem Programm der A.G. gemäss, beschränkt. Ferner enthielt die ursprünglich zwischen den Grenzen +4°45′ und +10°15′ angelegte Liste für die südliche Zone von den Sternen der B.D. unterhalb 9"o alle mit einem Buchstaben bezeichneten Objecte. Dagegen enthielt die später vor Beginn der Revisionsbeobachtungen neu hergestellte Liste, die wesentlich dazu diente, eine deutliche Uebersicht der bereits erledigten und der noch zu beobachtenden Nummern zu geben,

als programmmässige Objecte nur Sterne zwischen den Grenzen +4°50' und +15°10', ferner von den Sternen unterhalb 9^mo nur die mit einem Buchstaben (B ausgenommen) bezeichneten. Danach sind auch die Rümker'schen Sterne mitbeobachtet worden, soweit sie die B.D. als solche kenntlich macht.

Die ausserhalb der so gezogenen Grenzen erhaltenen Positionen haben, soweit sie als gesichert anzusehen waren, in den beiden Catalogen mit Aufnahme gefunden, darunter 5 Sterne, deren Declination für 1855 15° 10' noch um einige Minuten überschreitet. Alles übrige ist in die Anhänge verwiesen worden.

Die vorgeschriebene Zweizahl der Beobachtungen ist, wie ein Blick in den Catalog lehrt, sehr oft überschritten worden. Diese Ueberschreitung beruht nur zum geringen Theile auf Irrthümern oder Versehen. Vielmehr liegt die Hauptursache in dem Umstande, dass bei der Frage, ob für eine Position noch weitere Beobachtungen nachzuholen seien, sehr streng verfahren worden ist: es wurde, wo auch nur der geringste Zweifel vorlag, das betreffende Object ohne weiteres in die Revisionsliste eingestellt. Hierbei musste der ausgesprochene systematische Unterschied zwischen den beiden Klemmenlagen, der sich schon bei dem blossen Ordnen der Catalogzettel für die Engelmann-Bruhns'schen Beobachtungen erkennen liess, nothwendig die Anzahl derjenigen Fälle vermehren, in denen die, meistens in entgegengesetzten Klemmenlagen erhaltenen, Positionen desselben Sterns einen zunächst unzulässig grossen Widerspruch aufwiesen, der dann weiter die Aufnahme des Sterns in die Revisionsliste zur Folge hatte. Ausserdem haben die Beobachter häufig, als das jedesmalige Abendprogramm ansieng grössere Pausen auszuweisen, zur Ausfüllung Sterne, die bereits erledigt waren, eingelegt. Andere Wiederholungen sind dadurch zu Stande gekommen, dass bei Sternen, bei denen bezüglich ihrer Identificirung mit der B.D. Zweisel bestanden, die benachbarten Objecte nach Möglichkeit an demselben Abend mit beobachtet wurden.

Soweit sich bis jetzt hat übersehen lassen, ist es mit einer Ausnahme gelungen, sämmtliche am Himmel vorhandenen Nummern des Programms auch thatsächlich zu beobachten. Der eine ausgelassene Stern ist 10°4285.

Innerhalb der Grenzen der Leipziger Zonen finden sich in der B.D. Positionen einiger Sterne angegeben, die bei der Einstellung am Meridiankreis nicht aufzufinden waren. In allen solchen Fällen ist die betreffende Gegend des Himmels später noch mit dem Refractor revidirt worden. Auch mit dem Refractor nicht zu sehen und daher entweder variabel oder in der B.D. überhaupt zu löschen sind die folgenden drei Nummern:

```
7°4790 am Refr. nachgesehen 1897 Aug. 17
12 5031 » » 1895 Nov. 14 u. 16
14 2543 » » 1894 Mai 16
```

Bei Gelegenheit der Revision anderer Sterne wurde ferner das Nichtvorhandensein am Himmel für folgende drei Objecte der B.D. constatirt, deren Beobachtung nicht programmmässig gewesen wäre:

```
5°4542 1895 Sept. 5
9 143 1893 Jan. 23
11 673 1893 Jan. 28
```

Bezüglich der Position 12°2354 findet sich das Nähere in den im Anhang gegebenen Anmerkungen zu den Sternen Nr. 4343 u. 4344 Leipzig I.

Instrument und Anordnung der Beobachtungen. Reductionselemente.

Das benutzte Instrument war der sechszöllige Meridiankreis der Leipziger Sternwarte von Pistor und Martins. Eine genauere Beschreibung kann hier unterlassen werden, da sich eine solche in der Arbeit von Engelmann: »Resultate aus Beobachtungen auf der Leipziger Sternwarte. I. Beobachtungen am Meridiankreis. Leipzig 1870.« vorfindet. Die daselbst gemachten Angaben gelten ohne weiteres auch für die bis 1882 ausgeführten Zonen, da diese, wie oben bemerkt worden ist, einfach zwischen die anderen laufenden Arbeiten eingeschoben wurden. Im besondern gelten die a.a.O. Seite 5 für die Periode III angegebenen Fadendistanzen auch für die älteren Zonen.

Im Jahre 1882 wurde zunächst eine gründliche Revision vorgenommen, die sich auch auf das Fundament und die Pfeiler für Instrument und Collimatoren erstreckte, was sich als keineswegs überflüssig erwies. Das Instrument selber wurde ziemlich weit auseinandergenommen, gereinigt und nach Ausführung der sogleich zu erwähnenden Abänderungen in allen Theilen neu berichtigt. An die Stelle des alten, für Zonenbeobachtungen wenig zweckmässigen Fadennetzes trat ein neues, dessen Abstände vom Mittelfaden nachstehend (für Klemme Ost und O.C. im Aequator geltend) angeführt sind:

```
+50:094
               +30:369
                              +8:030
                                            -19:904
                                                           -39:978
+46.690
                              +4.004
-4.171
                                           -23.074
-26.853
               +26.016
                                                           -42.922
+43.266
               +22.962
                                                           -46.018
                              -8.237
+39.706
               +20.053
                                            -29.993
                                                           -50.131
```

Zeichnet man das Netz auf, so erkennt man, dass eine symmetrische Mittelgruppe und vier Seitengruppen mit symmetrisch vertheilten Aussensäden vorhanden sind. Dagegen sind innerhalb der Seitengruppen die Abstände

in bestimmter Weise ungleichmässig vertheilt. Diese Anordnung bietet den Vortheil, dass sich die benutzten Fäden unzweideutig feststellen lassen, sobald auch nur vier Fäden hinter einander ohne groben Fehler registrirt sind. Die Bestimmung der Abstände beruht auf einer grossen Reihe von Durchgängen, die in der Zeit 1883 März 18 bis April 25 an Sternen zwischen 68° und 83° Declination beobachtet wurden. Während des Zeitraumes 1883 März 18 bis 1889 Mai 7 ist die feste Fadenplatte nicht weiter angetastet worden; auch hat sich kein Anlass gefunden, für diesen Zeitraum an den oben aufgeführten Werthen der Fadendistanzen etwas zu ändern. Dagegen wurde für die Zeit nach 1889 Mai 7 eine Neubestimmung vorgenommen, weil um jenen Zeitpunkt das Ocularstück des Fernrohrs gereinigt worden war. Die von Hrn. Dr. Schumann angesetzten Werthe (mit Fortlassung des gerissenen und nicht wieder eingezogenen vorletzten Fadens) lauten:

30:33	09	+8:04	—19 !89	-39:96
26.02	70	+4.01	23.06	-42.92
22.95	27	-4 .16	-26.88	_
20.05	75	-8.23	-29.99	-50.12

Ausser den festen Stundentäden war, parallel zu ihnen, noch ein beweglicher Doppelfaden vorhanden, der hauptsächlich zur Bestimmung des Collimationsfehlers vermittelst der Collimatoren diente. Ein anfangs unternommener Versuch, das bewegliche Fadenpaar bei polnahen Sternen zur Einschaltung von Fadenantritten in den Zwischenräumen zwischen den fünf Fadengruppen zu benutzen, wurde ziemlich bald wieder aufgegeben, weil sich wegen der excentrischen Feldbeleuchtung die Parallaxe der beweglichen Fäden störend geltend machte.

An Horizontaltäden enthielt das Netz ursprünglich einen beweglichen Faden, ferner einen festen einfachen Faden und ein festes Fadenpaar mit etwa 16" Distanz. Wegen des ziemlich grossen Betrages dieser Distanz hat Engelmann die Einstellung durch Bisection mit einem einfachen Faden bewirkt. Bei der 1882 vorgenommenen Aenderung wurde der bewegliche Faden nicht wieder eingezogen, weil keine Verwendung desselben abzusehen war, dagegen wurde der feste einfache Faden beibehalten und in etwa 35" Abstand davon ein enges Paar eingezogen, dessen Distanz in Folge einer kleinen Abweichung vom Parallelismus an dem einen Blendenrande etwa 6", an dem andern etwa 8" betrug. Bei der Beobachtung wurden dann die Sterne stets zwischen den Fäden des engen Paares gehalten.

Da in dem neuen Netz der Winkel zwischen den beiden Fadensystemen etwas von 90° abwich, und da ferner bei der Berichtigung der mittlere Stundenfaden parallel zum Meridian gemacht worden war, so besass das bei den Beobachtungen benutzte horizontale Paar eine merkliche Neigung, die fortlaufend unter Controle gehalten wurde. Die deswegen erforderliche Reduction, die sich als merklich constant erwies, betrug 3.77 für einen Sternweg von 100° im Aequator. Wegen Durchbiegung der Horizontalfaden war keine Reduction anzubringen, weil eine besondere, nach dieser Richtung hin angestellte Untersuchung zu einem negativen Ergebniss führte. Später, bei den Schumann'schen Beobachtungen, wurde übrigens die Fadenneigung in derselben Weise, wie das bei Engelmann der Fall gewesen war, auf Null gebracht.

Bei den 1882 vorgenommenen Aenderungen wurde ferner der Objectivkopf um 90° in seiner Ebene versetzt, so dass die in der Objectivfassung angebrachte Spannfeder ihren Druck nicht mehr in der Richtung Ost-West, sondern in der Richtung Nord-Süd ausübte. Diese Umsetzung hatte, wie schon hier bemerkt werden mag, zur Folge, dass sich nunmehr der Collimationsfehler sehr befriedigend als Function der Angaben eines am Objectivende des Fernrohrs angebrachten Thermometers darstellen liess.

Das von Engelmann benutzte Ocular mit 190-facher Vergrösserung wurde zunächst beibehalten. Später wurden zwei Braun'sche Oculare angeschafft; das schwächere, ebenfalls etwa 190-fach, wurde von Dr. Peter benutzt, während die Herren Dr. Schumann und Dr. Hayn das stärkere (etwa 240-fach) vorzogen.

Um einigen Schutz gegen die Wärmeausstrahlung des einen Beobachters bei den durchweg am Westpfeiler vorgenommenen Kreisablesungen zu erlangen, erhielten die Pfeiler des Meridiankreises eine fingerstarke
Filzumhüllung unter Zinkverkleidung, ferner wurden die Mikroskope und ihre Tragarme, soweit diess angieng,
mit dicken Friesstreifen umwickelt, endlich wurde in der ganzen Ausdehnung des Kreises zwischen Kreis und
Pfeiler eine Gardine aus doppeltem Wollstoff eingehängt, die zwar die Wärmestrahlung des Beobachters nicht
abschneiden, wohl aber zerstreuen konnte.

Die Mikrometer der Mikroskope hatten ursprünglich nur einen Doppelfaden enthalten, so dass, da der Kreis eine Zweiminutentheilung besitzt und ein Schraubengang rund gleich einer Bogenminute ist, die Schraube bei den Bruhns'schen Ablesungen zweier benachbarter Striche stets einen Weg von zwei Umgängen auszustühren hatte. Um hier eine Erleichterung einzusühren, erhielten die Mikrometer zwei Doppelfäden, deren Mitten etwa 1'5 von einander abstanden. Bei der Ablesung waren dann die beiden benutzten Striche mit verschiedenen Doppelfäden zu fassen, so dass dabei zugleich das Hauptglied in den keineswegs ganz unmerklichen periodischen Schraubensehlern eliminirt wurde. Besondere Sorgfalt wurde bei der Berichtigung der Mikroskope nicht bloss auf den Run, sondern auch auf ihre richtige Lage zur Theilungsebene verwendet, da sich in letzterer Beziehung vor dem Abnehmen des Instruments im Jahre 1882 ziemlich merkwürdige Justirungsfehler herausgestellt hatten.

Die Gasbeleuchtung für Fernrohr und Theilung wurde beibehalten, jedoch wurden die Abgase der ziemlich grossen Argandbrenner mit besonderen Abzügen durch und über das Dach des Beobachtungsraumes geführt, während sie früher ihren Weg durch den Beobachtungsspalt genommen hatten. Versuchsweise wurde im Frühjahr 1884 die Gasbeleuchtung auf kurze Zeit durch elektrische Glühlampen ersetzt. Der Versuch musste jedoch trotz der augenfälligen Vorzüge der neuen Lichtquelle wieder eingestellt werden, weil sich mit den damals verfügbaren provisorischen Einrichtungen kein sicherer Betrieb erreichen liess.

Bei Beginn der Revisionszonen (1889) erhielten beide Kreise an jedem zehnten Minutenstrich eine voll ausgeschriebene Bezifferung, die von dem Mechaniker der Sternwarte mit Hülfe eines am Ostpfeiler befestigten Pantographen aufgetragen wurde und sich als eine ganz erhebliche Erleichterung für den Beobachter erwies. Ferner wurde zu jener Zeit an dem Klemmarm und der zugehörigen Feinbewegung eine Aenderung vorgenommen, deren Zweckmässigkeit uns durch eine zufällige Wahrnehmung klar gemacht worden war. Der Klemmarm trägt nämlich am untern Ende einen Ansatz mit zwei glasharten Stahlflächen, auf die an der einen Seite die Feinschraube, an der anderen dagegen ein Gleitstift mit sehr starker Gegenfeder wirkt. Die Reibung an den beiden Berührungsstellen war so stark, dass, selbst bei hoher Politur der harten Flächen, der Zapfen an der Klemmseite, wenn er etwas aus dem Lager gehoben wurde, sich nicht sofort wieder richtig in das Lager legte. Es ist sehr wahrscheinlich, dass dieses Verhalten der Klemmeinrichtung einen erheblichen Antheil an den systematischen Unterschieden zwischen »Klemme Ost« und »Klemme West« hat. Der Uebelstand liess sich in einfacher Weise dadurch beseitigen, dass der Druck der Feder durch den Zug eines Gegengewichts ersetzt wurde; der Druck an der Stützfläche der Feinschraube konnte dabei unter den fünften Theil des ursprünglichen Betrages vermindert werden, ohne das sichere Anliegen von Instrument und Klemmarm zu gefährden.

Endlich mag noch erwähnt werden, dass zur Erleichterung für den zweiten Beobachter dicht neben den beiden benutzten Mikroskopen je ein kleines Schreibpult mit feststehender eigener Beleuchtung angebracht wurde, das seine Stütze an den Deckenbalken des Beobachtungsraumes fand.

Als Registriruhr diente bei den älteren Zonen ein Werk unbekannter Herkunft, das im Inventar als Tiede II bezeichnet ist und eine von Tiede angesertigte Contacteinrichtung Hansen'scher Construction besitzt. Später liess C. Bruhns das bei Einrichtung der Sternwarte als Hauptuhr angeschaffte Werk Tiede 336 mit einer in Glashütte angesertigten Contacteinrichtung ebenfalls Hansen'scher Construction versehen. Diese Uhr hat dann sür die ganze Folgezeit zum Registriren gedient, und erhielt bei Beginn der südlichen Zonen noch einen kleinen Nebenapparat, der selbstthätig auf dem Registrirstreisen nicht nur den Minutenansang, sondern auch jede zehnte Secunde kenntlich machte. Als Hauptuhr wurde bis 1882 ein Fraunhoser'sches im Meridiansaal ausgestelltes Werk benutzt, über das nähere Angaben in der oben erwähnten Arbeit von Engelmann zu sinden sind. An seine Stelle trat nachher die Uhr Dencker 12, die ihren Platz in einer besonderen Uhrkammer im Ostslügel der Sternwarte erhielt.

Die benutzten Chronographen, erst ein Ausfeld'scher Stiftschreiber, dann ein Hipp'scher Farbschreiber, sind bereits eingangs kurz erwähnt worden. Der letztere besitzt ein sehr zuverlässiges Laufwerk mit Sirenenregulirung für mehr als sechs Stunden Gangdauer und konnte mit einer kleinen, bald nach der Aufstellung vorgenommenen, Abänderung einen Streifen für mehr als 30 Stunden ununterbrochenen Ganges aufnehmen. Der Apparat wurde deshalb selbst bei längeren Pausen nicht abgestellt, so dass für die Controle der Secundenzählung eine mässige Zahl von Controlsignalen nach der Hauptuhr genügte. Es war das eine grosse Annehmlichkeit, zumal auch die Polsterne auf diesem Apparat registrirt wurden. Der Ausfeld'sche Chronograph besass dagegen nur eine ziemlich kurze Gangdauer, darum wurde er selbst in kurzen Pausen abgestellt. Da überdiess Engelmann die Polsterne mit der Fraunhofer'schen Uhr nach Auge und Ohr beobachtete, so mussten sowohl zur Verbindung der getrennten Signalreihen, als auch zur Reduction von Fraunhofer auf Streifenzeit die Controlsignale nach der Hauptuhr in sehr grosser Anzahl gegeben und notirt werden.

Ueber die Anordnung der Beobachtungen im einzelnen ist Folgendes, zunächst für die nördliche Zone, zu sagen.

Auf Grund des Arbeitscataloges wurden Arbeitslisten für die einzelnen Abende aufgestellt. Für die nördliche Zone ist jede volle Zonenstunde in 4 bis 10 schmalere Subzonen — 0°5 bis 1°5 breit — getheilt worden. Die Abendlisten enthielten hierbei nur die genäherten Oerter der Zonensterne nebst der B. D.-Grösse und die grobe Kreiseinstellung; ferner noch etwaige Bemerkungen über Dringlichkeit der Einstellung. Anfang und Schluss der Abendlisten fielen immer mit den Endpunkten einer vollen Rectascensionsstunde zusammen. Betreffs der Auswahl der Anhaltsterne wurde vorher keine Bestimmung getroffen, sondern diese ganz in das Ermessen des Beobachters am Fernrohr gestellt.

Die Beobachtung erfolgte dann in der Weise, dass der Beobachter am Mikroskop den Stern nach der Abendliste einstellte, angab bei welcher Fadengruppe er sich befand, und eine ungefähre Angabe über seine Grösse machte (hell oder schwach); die Absolvirung des Sterns wurde in der Arbeitsliste durch einen blossen Strich markirt. Der Beobachter am Fernrohr beobachtete etwa 5 bis 6 Fadenantritte und stellte beim letzten beobachteten Faden den Stern auf den obern Horizontalfaden ein, da die Distanz beider Horizontalfäden von 16" für die Vergrösserung 190 zu weit war, um den Stern zwischen die Fäden zu stellen. Mit Ausnahme einiger ganz vereinzelter und im Zonennachweis besonders kenntlich gemachter Fälle hat Engelmann, ebenso wie die späteren Beobachter, nur Feldbeleuchtung benutzt. Der Gehülfe am Chronographen notirte sämmt-

liche Angaben der Beobachter (Fadengruppe, Fadenzahl, Grösse, Kreisablesung, Uhrsignale etc.). Abgelesen wurde bei den Zonensternen immer nur ein Mikroskop (an der Westseite Süd oben bei Kl. West und Süd unten bei Kl. Ost), aber unter Einstellung zweier benachbarter Theilstriche. Gelegentlich wurden zur Ermittelung der Reduction auf das Mittel der vier Mikroskope alle vier Mikrometer eingestellt. Die Anhaltsterne lagen in Zeit fast durchweg ausserhalb der Zone und wurden vom Beobachter am Fernrohr stets allein beobachtet und zwar unter Ablesung aller vier Mikroskope; hierbei wurde jedoch an jedem Mikroskop nur ein Strich eingestellt.

Für die Beobachtung der südlichen Zone sind die Abendlisten so angelegt worden, dass sie zugleich auch zur Eintragung der Kreisablesungen, Bemerkungen etc. dienten. Die linke Seite enthielt die Arbeitsliste, während die rechte die beobachteten Angaben aufnahm; der für zwei Abende vorgesehene Raum war dabei reichlich bemessen. In der Arbeitsliste standen zugleich auch die mit zu beobachtenden Zeit- und Polsterne und zwar so, dass Anhaltsterne und Zonensterne nicht von einander getrennt waren. Entweder - in den selteneren Fällen - wurde ein Polstern in der Mitte der Zone beobachtet, oder je ein Polstern bezw. eine Polsterncombination (zwei Polsterne gleicher Declination in entgegengesetzten Culminationen) in unmittelbarem Anschluss an die Zone zu Anfang und Ende derselben. Für Beobachtung der nöthigen Anhaltsterne zur Bestimmung von Azimuth, Uhrstand und Uhrgang und zur Ermittelung der Indexcorrection nebst deren zeitlicher Aenderung ist stets in ausgiebigster Weise Sorge getragen worden. Ausser durchschnittlich etwa je vier Anhaltsternen unmittelbar vor und nach der Zone sind auch innerhalb der Zone noch an geeigneten Stellen Anhaltsterne beobachtet worden. Wenn es auch als wünschenswerth angesehen wurde, die Breite einer Abendzone möglichst klein zu halten, so war doch bei Aufstellung der Abendlisten der hauptsächlich massgebende Gesichtspunkt die thunlichste Ausnutzung der Zeit. Von diesem Gesichtspunkte aus war es namentlich gegen Schluss der Arbeit häufig nicht zu umgehen, dass innerhalb der nämlichen Abendzone die Declinationen der Sterne durch alle 5 Grade liefen, beziehentlich durch alle 10° bei den Revisionsbeobachtungen. Die Dauer einer Zone, von denen sehr häufig zwei am gleichen Abende beobachtet wurden, war im allgemeinen 1h bis 2h. Für die Dauer der Zone war in erster Linie massgebend, welche Zeit- und Polsterne in den betreffenden Rectascensionen zur Verfügung standen. Die Kreisablesungen bei den Anhaltsternen besorgte der nämliche Beobachter, welcher auch bei den Zonensternen den Kreis ablas. Abgelesen wurde eines der beiden Mikroskope der Westseite, Süd oben bei Kl. West und Nord oben bei Kl. Ost; immer wurden zwei benachbarte Theilstriche eingestellt. In der Arbeitsliste waren die Positionen der Zonen- und Anhaltsterne für 1855.0 eingetragen und dahinter mit Berücksichtigung der Praecession bis zum Beobachtungsjahr und der Indexcorrection die genäherten Ablesungen im jeweiligen Ablesemikroskop.

Die Beobachtung des einzelnen Sterns gestaltete sich bei der südlichen Zone folgendermaassen. Beobachter B am Mikroskop hatte auf einem von oben her beleuchteten Pulte neben dem Mikroskop das Tagebuch vor sich und eine nach Sternzeit (für 1855.0) gehende Taschenuhr. B stellte den Stern ein und gab dem Beobachter A am Fernrohr an, wann er ins Sehfeld oder in eine bestimmte Fadengruppe eintreten musste. Darauf brachte A den Stern zwischen die horizontalen Doppelfäden, so dass die definitive Einstellung den Ort des Kreises im Mikroskop höchstens noch um 3" ändern konnte, und gab B durch den Zuruf »Minute« das Zeichen, dass er die Minute der Kreisablesung und die einzustellenden Striche aufsuchen konnte. Währenddessen wurden von A Fadenantritte registrirt und die definitive Einstellung in Declination (in der Regel zwischen zwei Gruppen von Fäden) ausgeführt; sobald letztere geschehen war, gab der Zuruf »Top« für B das Zeichen zum Ablesen des Mikroskops. War diese beendet, so wurde A von Seiten B's durch den Zuruf »Grösse« verständigt, dass er — vorausgesetzt dass er seinerseits mit den Registrirungen fertig war — die Declinationsklemme lösen konnte. Die Angabe der geschätzten Grösse des Zonensternes durch A war für B das Zeichen, dass der Stern erledigt, die Instrumentaxe frei und alles für das Einstellen des nächsten Sterns bereit sei. Der Zuruf »Klemmen« war für A das Zeichen, dass der nächste Zonenstern von B eingestellt war.

Der vorstehend beschriebene und anscheinend nicht sehr einfache Beobachtungsmodus wickelte sich in Wirklichkeit nach kurzer Einübung vollkommen glatt und, trotz der raschen Aufeinanderfolge der Sterne, ohne Ueberstürzung ab, obwohl jetzt, im Gegensatz zu dem frühern Verfahren, dem Beobachter B sämmtliche handschriftlichen Eintragungen zufielen. Der bei der neuen Anordnung thatsächlich erreichte Zeitgewinn hieng mit einem an sich ziemlich unscheinbaren Umstande zusammen. Der Schlüssel für die Declinationsklemme lag nämlich für den Beobachter am Fernrohr unbequem hoch, so dass bei den älteren Zonen die Klemmung von dem Beobachter am Kreise übernommen wurde. Letzterer musste deshalb, da stets am Westpfeiler beobachtet wurde, bei Klemme Ost jedesmal nach dem Ostpfeiler hinübertreten und war dadurch, um Zeitverlust zu vermeiden, an die Benutzung des Mikroskops »Süd unten« gebunden, obgleich die Ablesung der unteren Mikroskope dem Beobachter eine recht unbequeme Körperhaltung aufnöthigte, wenn er anders eine Berührung des Pfeilers vermeiden wollte. Die ganze Schwierigkeit wurde dadurch beseitigt, dass der Klemmschlüssel mit einem nach unten gerichteten Arm versehen wurde, der dem Beobachter A auch im Dunkeln ohne weiteres erreichbar war. Damit war auch für Klemme Ost die Möglichkeit gegeben, eines der bequemeren oberen Mikroskope zu benutzen.

Die stetig fortlaufende Schrift des Farbschreibers wurde benutzt, um ausser den Fadenantritten noch andere Angaben unmittelbar auf dem Papierstreifen aufzuzeichnen. Die Gruppennummer des letzten be-

obachteten Fadens wurde durch eine entsprechende Anzahl von unmittelbar darauf folgenden längeren Signalen angegeben. Ferner wurde der Antritt an dem Mittelfaden, falls er vorkam, auf dem Streifen an beiden Seiten mit je drei kurzen Signalen eingefasst. Endlich diente ein kurzes Doppelsignal dazu, um den Augenblick der Einstellung in Declination anzugeben. Bei der Ablesung wurde dann angenommen, dass die Epoche der Einstellung o. vor dem Doppelsignal liege. Der Regel nach fiel das Declinationssignal in die absichtlich etwas gross bemessenen Lücken zwischen den einzelnen Fadengruppen. Declinationssignale innerhalb einer Gruppe kamen nur ausnahmsweise, wenn die Zeit drängte, vor.

Die Anhaltsterne wurden gewöhnlich an allen 21 Fäden beobachtet und in Declination dreimal eingestellt. Bei den Zonensternen schwankt die Anzahl der Fäden je nach den Umständen; in der Regel lag sie zwischen 6 und 12.

Die meistens nur bei Beginn und Schluss einer Reihe nach der Hauptuhr Dencker 12 gegebenen Signale dienten lediglich dazu, die richtige Durchzählung der Secundensignale zu controliren, und wurden im übrigen nicht weiter benutzt, da die Registriruhr Tiede 336 einen hinreichend stetigen Gang besass. Der etwas grosse Compensationsfehler dieser Uhr wurde dadurch bedeutungslos, dass sie in einem Raume mit sehr langsam veränderlicher Temperatur aufgestellt war. —

Die meteorologischen Angaben beruhen innerhalb der ganzen Doppelzone erstens auf dem Barometer der in der Sternwarte untergebrachten Station des sächsischen Beobachtungsnetzes, zweitens auf einem mit der Marke »J.G. Greiner jun., Berlin, 1864« versehenen Thermometer, das dauernd vor einem der Nordfenster des Bibliothekscorridors angebracht war. Das Barometer besass im Jahre 1889 nach einer vom Königl. Sächs. Meteorologischen Institut ausgeführten Vergleichung die Correction +0.2 mm, die bei der Reduction der Beobachtungen nicht weiter berücksichtigt worden ist. Für das Thermometer liegen Vergleichungen mit einem guten Normalinstrument aus den Jahren 1884 und 1887 vor. Danach konnten die Angaben auch des Thermometers uncorrigirt benutzt werden. Bei den Beobachtungen von 1883 an wurden die Ablesungen von Barometer und Thermometer so dicht gelegt, dass man zwischen ihnen unbedenklich geradlinig interpoliren konnte. Bei den früheren Beobachtungen sind dagegen die Ablesungen manchmal unerwünscht spärlich, so dass es gelegentlich nöthig war, die zu jener Zeit auf 10 Uhr Abends fallenden Terminablesungen der Station mit heranzuziehen. —

Zum Schluss der vorstehenden Angaben über die Anordnung der Beobachtungen sollen noch die erforderlichen Notizen über die Grössenschätzungen folgen. Vorweg ist zu bemerken, dass — wenigstens bei den Beobachtungen nach 1882 — diese Schätzungen lediglich als ein Hülfsmittel für die Identificirung der Sterne angesehen und deshalb auch nicht besonders peinlich behandelt wurden. In Folge dessen sind in dem Catalog die bei jedem Stern vorliegenden Grössenangaben ohne weitere Reduction einfach gemittelt worden. Im allgemeinen haben sich die Beobachter bestrebt, ihre Schätzungen möglichst der Argelander'schen Scala anzupassen. Zu dem Ende wurde dem Beobachter am Fernrohr im Laufe einer Zone nach Notirung der geschätzten Grösse öfters die entsprechende Zahl der B.D. mitgetheilt, so dass er im Stande war, bei den folgenden Sternen das Urtheil über den Grössenwerth seiner thatsächlichen Helligkeitsempfindung auf die Scala der B.D. einzustellen. Das nachstehende Täfelchen gibt eine Vorstellung, wie weit der Anschluss bei Engelmann, Peter und Schumann erreicht wurde; für die Hayn'schen Beobachtungen ist eine derartige Untersuchung nicht ausgeführt worden, weil sie an sich nur einen geringen Umfang besitzen und fast ausschliesslich ganz schwache Sterne umfassen.

B. D.	B. D. — Engelmann	B. D. — Peter	B.D. — Schumann
m m	m	m.	m
7.0 bis 7.9	-0.37 270 Beob.	-0.33 161 Beob.	+0.07 79 Beob.
8.0 » 8.9	-0.04 1237 »	-0.01 954 »	+0.04 433 »
9.0 » 9.5	+0.14 736 »	+0.16 1141 »	+0.13 485 »

Alle drei Beobachter zeigen für die Sterne zwischen 8^m0 und 8^m9 einen vollkommenen Anschluss an die B.D., während die schwächeren Sterne durchgängig — im Mittel um o^m14 — zu hell geschätzt sind. Engelmann und Peter stimmen ferner sehr nahe in ihren Schätzungen der helleren Sterne überein, indem von ihnen die Sterne zwischen 7^m0 und 7^m9 im Mittel um o^m35 schwächer als in der B.D. geschätzt sind. Bei Schumann findet auch für diese Grössenclassen ein ziemlich enger Anschluss an die B.D. statt. —

Von den Reductionselementen, die, unabhängig von der Beobachtung der Sterne, aus besonderen Messungen am Instrument zu ermitteln sind, mögen zunächst kurz Biegung und Theilungssehler erledigt werden.

Die Biegung war nach den vorliegenden Erfahrungen nicht bedeutend und musste bei der ganzen Anlage der Arbeit in den Resultaten im wesentlichen herausfallen. Sie ist deshalb unberücksichtigt geblieben.

Für die Theilungsfehler war im Jahre 1882 eine eingehendere Untersuchung vorbereitet worden. Zunächst wurde eine grössere Strichrosette mit einer ansehnlichen Anzahl von überschüssigen Beobachtungsgleichungen wirklich ausgemessen. Bei der Ausgleichung ergab sich aber, dass der mittlere Fehler einer ausgeglichenen Strichcorrection — solche konnten wegen der Benutzung immer nur eines Mikroskops bei den Zonen allein in Frage kommen — beträchtlich grösser war, als man nach der anderweitig bekannten Unsicherheit der einzelnen Ablesung zu erwarten hatte. Die Ursache davon war in erster Linie darin zu suchen, dass das Centrum, auf welches sich die Strichcorrectionen bezogen, gegen den Limbus Verschiebungen unregelmässiger Art erfuhr — eine Auffassung, die später durch die oben erwähnten Erfahrungen über die Einlagerung

der Instrumentzapfen bestätigt wurde. Da unter solchen Umständen der Gewinn, den die beabsichtigte eingehende Untersuchung der benutzten Kreisbögen gewähren konnte, gegenüber dem erforderlichen Arbeitsaufwande äusserst fraglich erschien, so sind die Theilungsfehler unberücksichtigt geblieben. —

Die Nivellements, die von Zeit zu Zeit angestellt worden sind, können hier ausser Betracht bleiben, da sie bei der Reduction der Durchgänge nicht gebraucht werden, sobald man, wie es bei den Zonen der Fall war, die bekannte Bessel'sche Formel zu Grunde legt. Hiernach bleiben zur Besprechung übrig: für die Durchgänge der Collimationsfehler, und für die Declinationen die Constanten der Kreisablesung und der Einstellung.

Die Collimation wurde für die nördliche Zone wie für die südliche mit Hülfe der Collimatoren ermittelt. Einzelne Bestimmungen mit Hülfe der Libelle und des Quecksilberhorizonts liegen zwar noch bei der nördlichen Zone vor, doch wurde von dieser Bestimmungsart wegen der im Laufe der Zeit immer mehr zunehmenden Unruhe der reflectirten Bilder immer seltener Gebrauch gemacht. Ueber das Verhalten der Collimation für die Zeiten der nördlichen Zone wird man ausreichend orientirt durch die schon angeführte Publication von Engelmann, wenn dieselbe sich auch nur auf Beobachtungen bezieht, die zeitlich vor den Beobachtungen der Zonensterne liegen. Wie schon erwähnt, wurde 1883 der Objectivkopf um 90° gedreht. Für die südliche Zone ist daher ein anderes Verhalten der Collimation anzunehmen als für die nördliche.

Eine Neubestimmung der periodischen Fehler der den verticalen Doppelfaden bewegenden Mikrometerschraube ergab im März 1883 als Correction $\phi(u)$, welche wegen dieser Fehler an die in Umgängen r ausgedrückten Ablesungen anzubringen ist, die Reihe

```
\phi(u) = +0.00506 \cos u +0.00157 \sin u +0.00039 \cos 2u -0.00030 \sin 2u
```

Gegenüber dem von Engelmann gegebenen Ausdrucke zeigt sich eine vollkommene Aenderung des periodischen Ganges, die aber bei der Construction des Mikrometers nach einem völligen Auseinandernehmen desselben nicht auffallen darf.

Zur Untersuchung des fortschreitenden Ganges der Schraube wurde der Winkelwerth einer Umdrehung direct an verschiedenen Stellen der Schraube bestimmt. Es ergab sich für einen Umgang bei +2% R.:

```
bei 26r 1:5486
         1.5490
         1.5506
  40
*
         1.5499
   57
62
*
         1.5510
 >
         1.5512
 >
   69
         1.5518
 > 75
        1.5520
```

Diese Zahlen lassen deutlich einen fortschreitenden Gang erkennen. Bei der Geringfügigkeit desselben und bei der Kleinheit der Schraubenbewegung, die für die Collimationsbestimmung in Frage kommt, erschien eine eingehendere Untersuchung ohne Zweck. Für den Winkelwerth von 1^r ergibt sich in der Nähe des Mittelfadens (etwa bei 51^r) der Betrag 1.5505. In den Fällen, wo der bewegliche Verticalfaden zu Polsternbeobachtungen benutzt worden ist, wurde der Schraubenwerth für jede in Frage kommende Stelle besonders abgeleitet, und zwar aus den bekannten Winkelwerthen der Fadendistanzen und den bei solchen Gelegenheiten gemessenen Coincidenzen mit den beiden einschliessenden Fäden.

Im September 1891 ist gelegentlich der Reinigung des Meridianraumes die Collimationsschraube durch einen Stoss verbogen worden. An ihrer Stelle wurde die früher zur Bewegung des Horizontalfadens benutzte Schraube eingesetzt, die das gleiche Gewinde besass. Diese erwies sich als frei von periodischen Fehlern. Ihr Winkelwerth ergab sich für das zu benutzende Stück ebenfalls gleich 1.5505.

Die Temperatur des Rohres wurde bestimmt durch ein am Objectivende längs des Rohres befestigtes Thermometer nach Réaumur. Die Discussion der langen Reihe vorliegender Collimationsfehlerbestimmungen zeigt, dass man berechtigt ist, einen der Temperatur proportionalen Verlauf der Collimation anzunehmen, wenn auch kleine sprungweise auftretende Aenderungen vorhanden zu sein scheinen, die jedoch belanglos sind. Stärkere Aenderungen der Collimation sind immer auf äussere Eingriffe zurückzuführen gewesen. Für den Temperaturcoefficienten des Collimationsfehlers sind zwei Perioden zu unterscheiden, die durch 1889 Mai 7 getrennt sind. An diesem Tage ist das Ocularstück des Meridiankreises auseinandergenommen und gereinigt worden.

Für den Temperaturcoefficienten wurde gefunden

```
      1883
      Mai 30 bis 1884
      April 9
      —0.0041

      1889
      Mai 20 » 1890
      Mai 23
      —0.0020

      1890
      Mai 30 » 1891
      April 16
      —0.0022

      1891
      Mai 1 » 1892
      Januar 27
      —0.0016
```

Bezeichnet man diesen Coefficienten mit b, die der Temperatur t entsprechende Collimation mit c_t und den der Temperatur von 10° entsprechenden Werth mit c_{10} , so besteht die Relation

```
c_t = c_{10} + b(t - 10^{\circ})
```

Für c_{ro} ergaben sich folgende auf Klemme West bezogene Beträge, und zwar aus Bestimmungen, die gelegentlich des Umlegens des Instruments regelmässig in jeder Woche ausgeführt worden sind.

```
1886 Jan. 9 -- 1886 Nov. 25
1883 April 16-1883 April 22
                                       -0:117
                                                                                                   -0.022
1883 April 25 - 1883 Mai 26
                                       +0.008
                                                            1886 Dec. 2 — 1887 Juni 9
                                                                                                   -0.047
                                                            1887 Juni 28 — 1888 Juni 5
1888 Juni 21 — 1889 März 27
1883 Mai 30 — 1883 Oct. 10
1883 Oct. 17 — 1884 April 9
                                       -0.018
                                                                                                   -0.052
                                       -0.017
                                                                                                  -0.059
1884 April 23-1884 Dec. 30
                                                            1889 Mai 20 - 1890 Mai 23
                                       -0.017
                                                                                                   +0.007
1885 Jan. 16 — 1885 April 1
1885 April 8 — 1885 Dec. 22
                                                            1890 Mai 30 — 1891 April 16
1891 Mai 1 — 1892 Jan. 27
                                       -0.025
                                       -0.023
```

Diese Werthe sind der Reduction der Zonenbeobachtungen zu Grunde gelegt worden. Mit Hülfe der bekannten Rohrtemperatur t wurden aus ihnen für die einzelnen Beobachtungsabende von Stunde zu Stunde Sternzeit die c_t ermittelt und zwischen diesen dann linear interpolirt. Die tägliche Aberration wurde hierbei gleich mit c_t vereinigt. Für jeden Stern ist die Correction wegen Collimation gesondert angebracht worden.

Die Mikroskope der Westseite sind 1883 auf periodische Fehler untersucht worden. Die Fehler waren merklich, aber gering und sind unberücksichtigt geblieben, weil sie durch die Art der Ablesung in der Hauptsache eliminirt wurden.

Abgelesen worden sind bei allen Zonen stets die beiden den Nullpunkt des Mikroskops einschliessenden Striche. Bei der nördlichen Zone wurde hierbei der nachfolgende wie der vorangehende Strich mit einem und demselben Doppelfaden eingestellt, bei der südlichen Zone — wo zwei um 1!5 = 1!5 von einander entfernte Doppelfäden vorhanden waren — der nachfolgende Strich mit dem nachfolgenden und der vorangehende Strich mit dem vorangehenden Doppelfaden.

Mustert man die Bruhns'schen Ablesungen in den Tagebüchern, so fällt sofort die ausserordentlich nahe Uebereinstimmung zwischen den Einstellungen der beiden Striche auf; Abweichungen von 0.3 kommen schon äusserst selten vor. Abgesehen von dem Einfluss, den die sicher vorhandenen zufälligen Fehler der 2'-Intervalle auf die Ablesungen haben müssen, ist durchweg die Uebereinstimmung zwischen den beiden Ablesungen eine weit engere, als man nach der sonstigen Unsicherheit der Einstellung eines einzelnen Strichs zu erwarten hat. Man wird unabweisbar auf den Gedanken geführt, dass die Ablesung des zweiten Strichs durch die des ersten beeinflusst ist. Die Anbringung einer Runcorrection war unter solchen Umständen ausgeschlossen.

Für die Untersuchung des Run bei den südlichen Zonen war es zunächst erforderlich, die Distanzen der Doppelfäden zu ermitteln. In Betracht kommen nur die beiden oberen Mikroskope an der Westseite. Für die Herleitung der Distanz der Doppelfäden wurden die ursprünglich für die Controle des Run und die gleichzeitige Ableitung der Intervallsehler angestellten Messungen benutzt. Bei dem für Kl. West benutzten Mikroskope ergab sich dieser Abstand zu 91.75 und hielt sich ausserordentlich constant für die ganze Dauer der Messungen. Auch die Auffassung der Fäden war für die verschiedenen Beobachter die nämliche. Mit Benutzung dieses Fadenabstandes ergaben sich für eine Reihe von 30 Abenden, die sich über die Jahre 1883 bis 1885 ziemlich gleichmässig vertheilen, als Differenzen der Einstellungen auf zwei auf einander solgende Striche Werthe, die nie 0.3 erreichen, meist aber noch unter 0.1 liegen. Jeder solche Werth beruht immer auf dem Material eines ganzen Zonenabends, etwa auf 80—100 Ausmessungen von 2'-Intervallen. Bei dieser Kleinheit des Run brauchte auf denselben nicht näher eingegangen zu werden; es genügte, das Mittel aus der Einstellung zweier benachbarter Striche direct als Kreisablesung anzusehen.

Etwas anders war das Verhalten des bei Kl. Ost zur Kreisablesung verwendeten Mikroskops. Der Run ergab sich auch bei diesem schliesslich so klein, dass er völlig zu vernachlässigen war, es zeigte sich aber, dass der Abstand der beiden Doppelfäden kein constanter war. Die eintretenden Aenderungen fanden sprungweise statt, so dass mehrere Perioden zu unterscheiden sind, innerhalb deren die Distanz jeweilig wieder als constant angesehen werden kann. Es liegt die Vermuthung nahe, dass ein einzelner Faden zeitweilig locker geworden ist und dann Verschiebungen erlitten hat, welche diese sprungweisen Aenderungen der Distanz bewirkten.

Die Excentricität der beiden Kreise wurde im Frühjahr 1883 von Harzer bestimmt. Es fand sich für die Ablesung des Kreises an den Mikroskopen der Westseite als Excentricitäts-Correction

```
Kl. West: \epsilon = +3.59 \sin(\text{Mikr.-Abl.} - 4.79), (Mikr. Süd oben)
Kl. Ost: \epsilon = +3.33 \sin(\text{Mikr.-Abl.} -87.43), ( » » unten)
```

Indem bei Kl. West -3.59, bei Kl. Ost -3.33 als constante Correction zu ϵ zugelegt wurde, war es nur bei den Anhaltsternen nothwendig die Excentricität zu berücksichtigen, während sie bei den Zonensternen vernachlässigt werden konnte.

Eine Reduction auf das Mittel aus 4 Mikroskopen war nur bei den älteren Zonen anzubringen. Hier wurden bei den Anhaltsternen alle vier Mikroskope, bei den Zonensternen aber nur ein Mikroskop abgelesen. Zur Erlangung der nöthigen Reduction auf das Mittel aus vier Mikroskopen wurden während der Zone bei mehreren Zonensternen — im Durchschnitt in einer Zone bei etwa vier, selten weniger — die vier Mikroskope abgelesen. Die aus den Anhaltsternen gewonnenen Reductionen wurden lediglich dazu benutzt, um über die Constanz der aus den Zonensternen folgenden Werthe zu entscheiden. Zu diesem Zweck wurden sie gruppenweise zu Mittelwerthen zusammengezogen. Im allgemeinen wurden die Sterne vor der Zone zu einer Gruppe vereinigt und ebenso die Sterne nach der Zone. Zwischen zwei Zonen beobachtete Anhaltsterne konnten

gewöhnlich auch zu einer Gruppe zusammengezogen werden. Ferner wurden die aus den Zonensternen abgeleiteten Reductionen innerhalb jeder Zone zum Mittel vereinigt. Dieser Mittelwerth wurde bei den Sternen der Zone als constante Reduction angebracht, wenn die Mittelwerthe aus den die Zonen einschliessenden Anhaltsternen um nicht mehr als 0.5 differirten. War diese Differenz grösser als 0.5, so wurde aus ihr die stündliche Veränderung der Reduction abgeleitet und diese mit in Rechnung gestellt. In der weitaus überwiegenden Mehrzahl der Fälle konnte die Reduction als constant angesehen werden. Für die Zonensterne, bei welchen alle vier Mikroskope abgelesen wurden, ist die gewonnene Reduction ebenso wie bei den Anhaltsternen direct benutzt worden.

Die Reduction auf den Meridian ist nach der Formel $\frac{1}{2}\sin 2\delta \cdot 2\sin^2\frac{t}{2}$ bewirkt worden, die innerhalb der nöthigen Grenzen tabulirt wurde. Bei der südlichen Zone ist die Zeit der Declinationseinstellung durch ein Zeichen auf dem Registrirstreifen markirt. Engelmann hat nach seiner Angabe überall da, wo nichts anderes bemerkt ist, am letzten Faden eingestellt.

Die Neigung des zur Einstellung benutzten Horizontalfadens war von Engelmann aus Beobachtungen von α und δ Ursae min. bestimmt worden. Sie ergab sich als verschwindend klein und wurde daher bei der Reduction seiner Zonenbeobachtungen nicht berücksichtigt. Bei der südlichen Zone hatte die Fadenschiefe einen erheblichern Betrag. Bestimmt wurde sie durch Einstellung von Aequatorsternen am ersten und letzten Faden. Gewöhnlich sind diese Bestimmungen im Anschluss an Zonenbeobachtungen ausgeführt worden. Eine Discussion des Beobachtungsmaterials für den Zeitraum von 1883 April 30 bis 1885 März 31 ergibt, dass in den einzelnen Bestimmungen stellenweise zwar erhebliche Sprünge austreten, dass diese aber lediglich von der Unsicherheit in den Beobachtungen herrühren und dass die Fadenschiese selbst ein sehr constantes Verhalten zeigt. Diese Constanz tritt schon bei der Bildung der Abendmittel deutlich hervor; ganz evident zeigt sie sich aber für die aus diesen Abendmitteln gebildeten Jahresmittel. Es findet sich, bezogen auf 100° im Aequator:

Mittel	ohne Gewichte	mit Gewichten
1883	3.778	3.77 I
1884	3.757	3.761
1885	3.796	3.782

Die Gewichte sind entsprechend der Anzahl der in einem Abendmittel vereinigten Werthe angenommen.

Es erscheint hiernach gerechtfertigt, wenn man für den ganzen angegebenen Zeitraum die Fadenschiefe als constant ansieht und sie dementsprechend zu 3.77 annimmt. Mit diesem Werthe sind die Kreisablesungen reducirt worden. Bestimmungen, welche gegen Schluss der südlichen Zonen noch ausgeführt wurden, bestätigen jene Constanz ebenfalls.

Bei Beginn der Revisionszonen wurde die Neigung des Horizontalfadens corrigirt und die Fadenschiefe auf Null gebracht. Einige Bestimmungen, die während der Revisionszonen ausgeführt worden sind, ergeben, bezogen auf 100° im Aequator,

-0.11 ±0.06 aus Sternen +0.10 ±0.04 mit Benutzung der Collimatoren.

Man ist danach berechtigt, für die Revisionszonen die Fadenschiefe zu vernachlässigen.

Eine besondere Beobachtungsreihe wurde 1886 von Mai 5 bis Juni 5 durchgeführt zur Untersuchung der Durchbiegung der Horizontalfäden. Zu diesem Zwecke wurden die benutzten Sterne möglichst häufig eingestellt und der Moment der Einstellung registrirt. Für jeden Stern wurden die nach Berücksichtigung der Reduction auf dem Meridian erlangten Zahlen ausgeglichen, und die Kreisablesungen als Functionen der Zeit der Einstellung dargestellt. Es ergab sich auf diese Weise für die Fadenschiefe der Werth 3"733, der genügend mit dem früher angeführten stimmt. Die für die Correction wegen Fadenschiefe bei den einzelnen Sternen sich ergebenden Werthe wurden nach den zugehörigen Stundenwinkeln geordnet und gruppenweise zusammengezogen. Die graphische Darstellung dieser Werthe ergab ohne weiteres, dass kein Grund vorliegt eine für beide Kreislagen verschiedene Fadenschiefe anzunehmen, und dass man die von der Fadenschiefe herrührende Correction als proportional dem Abstande vom Mittelfaden setzen darf.

Reduction der Rectascensionen.

Die Ablesung der Registrirstreisen ist stets von dem Beobachter der Fadenantritte bewirkt worden, der die abgelesenen Zahlen einem Gehülfen — fast durchweg Hrn. Leppig — dictirte. Das mit Vordruck versehene Schema, das auch für die Neureduction der Engelmann-Bruhns'schen Zonen benutzt wurde, enthielt für jeden Stern eine eigene Spalte. Der obere Raum nahm die beobachteten Fadenantritte nebst den auf den Mittelfaden reducirten Werthen auf, darunter folgten das Mittel der Antritte nebst den verschiedenen dazu gehörigen Reductionsgrössen. Der weitere Raum der Spalte nahm in ähnlicher Weise die Kreisablesung nebst den zugehörigen Reductionsgrössen auf. Den Schluss jeder Spalte bildeten endlich die Zeilen mit den Coordinaten für 1875.0. Bei den älteren Zonen wurde übrigens ausser den unmittelbar abgelesenen Zahlen auch

noch das bereits von Engelmann gebildete Mittel der reducirten Fadenantritte eingetragen und demgemäss die Wiederholung der Reduction auf den Mittelfaden unterlassen.

Engelmann las die Streisen im allgemeinen ohne Benutzung einer Scala nach dem Augenmass auf Zehntelsecunden ab, ermittelte jedoch von Zeit zu Zeit die Reduction seiner Schätzungen auf die schärsere Scalenablesung und verbesserte demgemäss die Epoche des Durchgangs. Die späteren Beobachter haben dagegen stets bis auf Hundertelsecunden mit einer, zwei Secunden fassenden, Scala abgelesen und dabei den Anfangsstrich der Scala jedesmal an eine gerade Secunde gelegt, um die etwa vorhandene Differenz zwischen geraden und ungeraden Secunden unschädlich zu machen. Der mittlere Fehler der Ablesung stieg bei dem Hipp'schen Apparat, wenn die Schrift wegen Abnutzung der Federn ansieng unsauber zu werden, auf 0.020, war dagegen bei frischen Federn kleiner.

Die Grundlage der Reduction bildeten, wie vorgeschrieben, die Oerter des für die Zonen construirten Fundamental-Catalogs. Dabei sind in Folge eines Versehens auch 13 Sterne der südlichen Fortsetzung des F.-C. als Anhaltsterne mit benutzt worden. Dieser Umstand dürfte jedoch bei dem starken Ueberwiegen des nördlichen Catalogs und bei der Art, wie später die Widersprüche zwischen den einzelnen Sternen ausgeglichen wurden, nur einen sehr geringen Einfluss auf die Oerter der Zonensterne ausgeübt haben.

Um die Durchgänge durch den Mittelfaden in scheinbare Rectascensionen zu verwandeln, diente der bekannte Ausdruck

(Uhrcorrection
$$\Delta U + m$$
) + $(n \operatorname{tg} \delta + c \operatorname{sec} \delta)$.

Die Grösse e war bereits bekannt, die anderen Grössen mussten aus den Beobachtungen der hierfür ausgewählten Anhaltsterne abgeleitet werden, da bei dem Fehlen einer Mire die directe anderweite Bestimmung von Azimut und Neigung nicht in Betracht kam. Bei den Beobachtungen nach 1882 war durch die ganze Anordnung der Abendlisten von vorn herein dafür Sorge getragen worden, dass die nothwendigen Daten in ausreichender Weise und in unmittelbarer Verbindung mit der Zone thatsächlich vorhanden und über ihre Verwendungsweise alle Zweifel ausgeschlossen waren. Bei den älteren Zonen waren dagegen die Polsterne spärlicher, als erwünscht, beobachtet worden, so dass bei einer nicht unerheblichen Anzahl von Zonen die Polstern-Beobachtungen vorangehender oder nachfolgender Tage herangezogen werden mussten. Wenn auch die Wirkungen dieses Umstandes in den meisten Fällen durch die Lage der eigentlichen Anhaltsterne genügend abgeschwächt wurden, so haben sie doch dazu genöthigt, nachträglich noch eine ansehnliche Zahl der älteren Zonen zu streichen.

Die Verbindung der Zeit- und Polsterne liesert mit den Rectascensionen des F.-C. aus jedem Polstern einen vorläufigen Werth von n, der jedoch einer Verbesserung bedarf, wenn die Differenz zwischen den Rectascensionen des Beobachters und des F.-C. einen von der Declination abhängenden Bestandtheil besitzt. Es wurde der Versuch gemacht, diesen Bestandtheil für Engelmann und Peter zu bestimmen, während bei Schumann und Hayn kein genügendes Material vorlag, so dass bei Diesen die vorläufigen n zugleich auch als die endgültigen anzusehen waren.

Bedeutet (x, O) den aus der oberen Culmination eines Polsterns x gefundenen vorläufigen Werth von n, ferner (x) die wegen der persönlichen Gleichung anzubringende Correction, so ist (x, O)+(x) der Sollwerth von n. In gleicher Weise wird, wenn (x, U) das aus einer unteren Culmination gefundene n bedeutet, (x, U)-(x) den Sollwerth angeben. Ist an demselben Abend noch ein anderer Polstern y beobachtet worden, sind ferner t_x und t_y die in Stunden ausgedrückten Epochen der Beobachtung und N die stündliche Aenderung von n, so führt die Combination der beiden Sterne, falls zwei obere Culminationen vorliegen, zu der Beobachtungsgleichung

$$(x, O)+(x)-[(y, O)+(y)] = N(t_x-t_y).$$

Hierin sind, wenn untere Culminationen auftreten, (x, O) oder (y, O) durch (x, U) oder (y, U) zu ersetzen und gleichzeitig die Vorzeichen von (x) oder (y) umzukehren.

Bei Engelmann ist das Material für die Bestimmung der Grössen N und (x) nicht sehr reichlich, namentlich fehlen die für den vorliegenden Zweck besonders vortheilhaften Combinationen solcher Polsterne, die nahezu gleichzeitig in entgegengesetzten Culminationen durch den Meridian gehen. Am häufigsten sind α und δ Ursae min. beobachtet worden, deren Durchgänge im Mittel sechs Stunden aus einander liegen; von den anderen Polsternen konnten für die vorliegende Aufgabe nur noch ϵ und λ Ursae min. herangezogen werden.

Setzt man nun mit dem vorhandenen Material die (hier unterdrückten) Beobachtungsgleichungen an, wobei (a), (δ) , (ϵ) , (λ) , die zu den genannten vier Sternen gehörigen (x) bedeuten, so führt die Ausgleichung, wenn N vorläufig als unbestimmter Parameter behandelt wird, und wenn ferner jede Combination das Gewicht Eins erhält, zu folgenden Finalgleichungen:

Setzt man obige Werthe für (a) etc. in die Beobachtungsgleichungen ein, so entsteht in den übrig bleibenden Widersprüchen ein Ueberwiegen des einen Vorzeichens, woraus hervorgeht, dass die Tendenz zur Aenderung der n in einem bestimmten Sinne vorhanden ist. Löst man endlich noch nach N auf, so wird

```
o = -0.0055 + N \text{ (Kl. W.)} o = -0.0070 + N \text{ (Kl. O.)}
```

Die Einsetzung dieser N erzeugt eine erkennbare Verbesserung der Darstellung; andererseits zeigen jedoch die ansehnlichen übrigbleibenden Sprünge, dass auch unregelmässige Einwirkungen vorhanden sind, die bei dem vorhandenen Material nicht hinreichend eliminirt werden können, um die gefundenen (α) ... als verbürgt erscheinen zu lassen.

Substituirt man übrigens die Werthe von N in die obigen Finalgleichungen, so wird

```
Kl.W. Kl. O.
(a) +0.007 +0.011
(δ) +0.004 -0.023
(e) -0.008 -0.010
(λ) -0.021 -0.004
```

Für die südliche Zone liegt ein umfangreiches Material vor, namentlich sind auch entgegengesetzte und nahezu gleichzeitige Culminationen in grösserer Anzahl vorhanden. Zur Untersuchung der Correctionen sind die Polsterne in drei Gruppen getheilt worden, wobei auf ein Uebergreifen der Gruppen am Rande Rücksicht genommen wurde.

```
43 Hev. Ceph.
δUrs. min.
Gruppe I, \delta > 85^{\circ}:
                                                        a Urs. min.
                                                                               Gr. 750
                                                                               51 Hev. Ceph.
                                                        λ Urs. min.
                                 43 Hev. Ceph.
Gruppe II, 86^{\circ} > \delta > 80^{\circ}:
                                                        Gr. 750
                                                                               e Urs. min.
                                                                                                     76 Drac.
                                                        30 Hev. Cam.
                                  I Hev. Drac.
Gruppe III, \delta < 83^{\circ}:
                                 4 Hev. Drac.
                                                        44 Hev. Ceph.
                                                                               4 Urs. min.
                                                                                                     47 Hev. Ceph.
                                  48 Hev. Ceph.
                                                                               19 Hev. Cam.
                                                        e Urs. min.
                                                                                                     4 Cephei
                                 Br. 1508
                                                        γ Cephei
                                                                               Gr. 1852
```

Setzt man die Beobachtungsgleichungen in der nämlichen Weise, wie oben, an und leitet aus ihnen die Normalgleichungen her, so zeigt sich, dass die Unbekannten nicht sämmtlich von einander zu trennen sind. Auf eine directe Auflösung der Gleichungen von Gruppe III musste überhaupt verzichtet werden, da die Beobachtungen hier zu vereinzelt vorliegen. Es konnte sich hier nur um die Ermittelung einer der ganzen Gruppe gemeinsamen Correction handeln.

Neben N wurde in Gruppe I die Correction (51), in Gruppe II die Correction (76) als vorläufig unbestimmter Parameter angesehen. Es findet sich dann

```
Gruppe I

-(43) -4.769N + 0.0315 + 0.169(51) = 0
-(a) -4.427N - 0.0149 + 0.513(51) = 0
+(750) +2.309N - 0.0280 - 0.666(51) = 0
-(b) +0.395N + 0.0193 - 0.814(51) = 0
-(\lambda) +0.439N +0.0070 - 0.765(51) = 0
-(43) -5.134N + 0.0461 - 0.144(51) = 0
+(a) +3.449N - 0.0149 - 0.403(51) = 0
+(750) +2.258N - 0.0386 - 0.676(51) = 0
+(b) -0.081N - 0.0312 + 0.889(51) = 0
+(\lambda) -0.674N - 0.0115 + 0.893(51) = 0
Gruppe II

+(43) +2.439N + 0.0127 - 0.508(76) = 0
+(750) +0.430N - 0.0348 - 0.058(76) = 0
+(e) -0.181N - 0.0263 + 0.058(76) = 0
+(30) -0.973N - 0.0857 + 0.704(76) = 0
-(43) -3.489N + 0.0264 - 0.087(76) = 0
+(6) -1.533N + 0.0264 - 0.087(76) = 0
+(1) -1.130N - 0.0849 + 0.733(76) = 0
+(1) -1.130N - 0.0849 + 0.733(76) = 0
+(2.264N - 0.0275 - 0.145(76) = 0
+(1) -1.130N - 0.0849 + 0.733(76) = 0
-30) +2.883N + 0.0558 - 0.432(76) = 0
Fis der Correctionen (51) und (76) ist
```

Die plausibelste Annahme betreffs der Correctionen (51) und (76) ist $(51) = (\delta)$ (76) = (1)

Hiermit ergeben sich die nachstehenden Correctionen:

```
Gruppe I
             Kl. O.
                                                              Kl. W.
       = +0.0333 - 4.8N
                                                  (43) = +0.0437 - 5.1N
\begin{array}{rcl}
(a) & = -0.0095 - 4.3N \\
(750) & = +0.0350 - 2.2N \\
(\delta) & = +0.016
\end{array}
                                                         =+0.0215-3.4N
                                                  (a)
                                                  \begin{array}{ccc} & -3.0215 - 3.4N \\ (750) & = +0.0498 - 2.3N \\ (\delta) & = +0.016 \epsilon \end{array}
        =-0.0011+0.2N
                                                         =-0.0032+0.7N
      = +0.0106 + 0.2N
                                                  (51) = +0.0165
(43) = +0.50139 - 2.3N
                                                  (43) = +0.0416 - 3.2N
                                                  (750) = +0.0221 - 1.5N
(750) = +0.0378 - 0.4N
                                                 (e) = +0.0346 + 2.1N
(l) = +0.0490 + 0.7^{AT}
       =+0.0233+0.2N
\begin{array}{ll}
(1) & = +0.0524 + 0.2N \\
(76) & = +0.0524 + 0.2N
\end{array}
                                                         =+0.0490+0.7N
                                                  (76) = +0.0490 + 0.7N
(30) = +0.0488 + 0.9N
                                                  (30) = +0.0347 + 2.6N
```

Schliesslich findet sich noch als mittlerer, der ganzen Gruppe gemeinsamer Werth

```
Gruppe III (x) = +0.030 - 0.3N (x) = +0.032 - 0.1N
```

Nimmt man innerhalb jeder der drei Gruppen die Correction als constant an und löst die bereits gefundenen Normalgleichungen nur nach (x) und N auf, so erhält man

```
Kl. O. Kl. W.

I: (x_1) = +0.016 \quad N = -0.0024 \quad (x_1) = +0.012 \quad N = +0.0204
II: (x_2) = +0.041 \quad N = -0.0125 \quad (x_2) = +0.038 \quad N = -0.0067
III: (x_3) = +0.035 \quad N = +0.0068 \quad (x_3) = +0.030 \quad N = -0.0175
```

Innerhalb jeder Gruppe stimmen die unabhängig von einander für die beiden Kreislagen gefundenen Werthe von (x) sehr gut mit einander überein, während die Werthe von N, die — wenigstens annähernd — sogar für alle drei Gruppen Uebereinstimmung zeigen müssten, nicht die geringsten Beziehungen zu einander aufweisen, sondern hin- und herspringen. Unter diesen Verhältnissen kann man die Annahme einer constanten der Zeit proportionalen Aenderung von n nicht mehr aufrecht erhalten und ist berechtigt N=0 anzunehmen. Ordnet man die sich nun für die einzelnen Polsterne ergebenden (x) nach den Declinationen der Sterne, so erkennt man sofort, dass dieselben zwischen 80° und 86° ein Maximum erreichen und in der Nähe des Poles sich Null nähern. Es ist jedoch schliesslich vorgezogen worden, nur für die Sterne der ersten Gruppe individuelle Correctionen, für die der beiden anderen Gruppen aber mittlere Werthe anzusetzen.

Die derart festgesetzten, an die vorläufigen n angebrachten Correctionen sind, bezogen auf obere Culmination, die folgenden:

```
+0:013
\delta Ursae min.
51 Hev. Cephei
                                 +0.013
a Ursae min.
                                 +0.006
λ Ursae min.
                                 -0.002
43 Hev. Cephei
                                 +0.033
Gr. 750
                                 +0.036
Polsterne zwischen 80° und 86°
                                +0.039
Polsterne unter 80°
                                 +0.032
```

Bei der Reduction der stidlichen Zonen ist im allgemeinen n für den Lauf des ganzen Abends als constant betrachtet und daher mit dem Mittelwerthe aus sämmtlichen, für den Abend vorliegenden, Bestimmungen von n gerechnet worden. Nur an einigen wenigen Abenden wurde auf den Gang in den n Rücksicht genommen.

Die Grössen $\Delta U+m$, welche auf Grund dieser n ermittelt worden sind, wurden bei Engelmann an den einzelnen Abenden gruppenweise zusammengefasst; zwischen den Epochen der auf einander folgenden Gruppen wurde dann linear interpolirt. Bei der Bildung dieser Gruppen war eine Willkür im allgemeinen ausgeschlossen, da die Anhaltsterne hier stets nur vor oder nach der Zone beobachtet sind, die einzelnen Gruppen also immer durch Zonenbeobachtungen von einander getrennt waren. Nur an einigen Stellen ist in Folge der eigenthümlichen Vertheilung der Anhaltsterne der stündliche Gang durch Ausgleichung abgeleitet worden.

In der südlichen Zone wurden die Bestimmungen von $\Delta U + m$ innerhalb des einzelnen Abends als ein fortlaufendes Ganzes betrachtet und in Gestalt einer linearen Function der Zeit ausgeglichen, wobei der Kürze halber das in solchen Fällen unbedenklich zulässige Verfahren von Cauchy Anwendung fand.* Verbunden wurde damit eine Untersuchung über die etwa vorhandenen individuellen Correctionen der einzelnen Sterne.

Zu diesem Zweck wurden die für die einzelnen Zeitsterne gefundenen Werthe $\Delta U + m$ mit Hülfe einer vorläufigen stündlichen Variation auf eine gemeinsame mittlere Epoche reducirt und darauf die Abweichungen

^{*} Nur bei einer sehr kleinen Anzahl von Abenden, fast durchweg mit ganz kurzen Beobachtungsreihen, wurde $\Delta U + m$ als constant angenommen.

der reducirten Einzelwerthe von ihrem Mittel gebildet. Unter der Voraussetzung, dass das Mittel der auf einer grossen Anzahl von Zeitsternen beruhenden Beobachtungsreihe von systematischen Correctionen frei sei, stellen die Abweichungen der Einzelwerthe vom Mittel diese systematischen Correctionen selbst dar, jedoch behaftet mit den zufälligen Beobachtungsfehlern. Diese Abweichungen wurden nun nach den einzelnen Sternen geordnet und für jeden Stern zu einem Mittel vereinigt, wobei zunächst die beiden Kreislagen noch getrennt blieben. Bei Benutzung aller Sterne, die mindestens an 10 Abenden in jeder Kreislage beobachtet waren, ergab sich indessen für die Differenz »Ost—West« der gefundenen individuellen Correctionen nur der geringe Betrag von —0.003, so dass weiterhin kein Grund mehr vorlag die beiden Kreislagen getrennt zu halten.

Als m.F. einer solchen Correction, wie sich dieselbe aus der Beobachtung eines einzelnen Abends ergibt, findet sich etwa ±0:035. Dieser Werth beruht nicht auf dem ganzen Material, genügt jedoch für eine ungefähre Abschätzung.

Ordnet man die Correctionen nach den Grössen der Anhaltsterne und fasst, unter Fortlassung der an weniger als 10 Abenden beobachteten Sterne, gruppenweise zusammen, von halber zu halber Grössenclasse fortschreitend, so ergibt sich das nachstehende Resultat:

Grösse			Correction	Sterne	Einzel-Beob
1.0	bis	1.5	-0:021	8	98
1.6	>	2.0	-0.009	10	115
2.I	*	2.5	-0 .018	5	70
2.6	>	3.0	-0.003	24	444
3.1	>	3-5	+0.006	26	523
3.6	*	4.0	-0.002	62	1208
4.I	>	4.5	-0.005	20	264
4.6	>	5.0	+0.002	19	282
5.1	>	5.5	-0.010	7	71
5.6	>	1.6	-0.004	15	264

Das Vorwiegen des negativen Zeichens springt sofort in die Augen, ebenso aber auch, dass grössere absolute Beträge der Correction nur an den Stellen auftreten, wo die Correction unsicher bestimmt ist. Ein merkbarer Zusammenhang zwischen der Sterngrösse und dem Betrage der Correction ist nicht zu erkennen.

Es war nun noch übrig, die Abhängigkeit der Correctionen von der Declination der Sterne zu untersuchen. Das Resultat ist aus der nachfolgenden Zusammenstellung ersichtlich, in der solche Sterne, welche nicht an mindestens 3 Abenden benutzt wurden, fortgelassen sind.

Decl.	Correction	Sterne	I	11	D	ecl.	Correction	Sterne	I	II
—14°	-0.010	2 \			→	-1 I°	-0 :008	8 \		
-13		1				-12	-0.012	16		
-12	+0.012	6	+0:009	+o:018	-+	-13	+0.002	4 }	-0:008	-0:010
-11	+0.010	8 (+	-14	-0.013	22		
-10	+0.031	12			4	-15	-0.008	10)		
– 9	+0.007	7			-1	-16	-0.017	12 \		
8	-0.010	2			-+	-17	-o.oo8	4/		
- 7	+0.042	4	+0.019	+0.019	-	-18	-0.020	16	-0.017	-0.018
- 6	+0.035	6 1			-	-19	-0.014	9 \		
- 5	+0.022	8			+	-20	-0.028	6)		
- 4	+0.028	10 \			-4	-2 I	-0.032	4 \		
– 3	+0.030	4 /			-+	-22	-0.012	12 /		
— 2	+0.033	6 }	+0.027	+0.025	+	-23	-0.015	10 }	-0.018	-0.025
– 1	+0.018	16			+	-24	-0.011	8 (
0	+0.028	4			-+	-25	-0.020	2)		
+ 1		١			-+	-26	+0.005	2 \		
+ 2	+0.018	22			4	-27	-0.020	2 /		
+ 3		}	+0.002	+0.006	4	-28́	0.042	10	-0.022	-0.031
+ 4	+0.002	16			+	-29	-0.020	2 (
+ 5	-0.012	12			-	-30	—0.035	2)		
+ 6	-0.006	16 \								
+ 7	-0.005	8 /								
+ 8	0.017	10	-0.009	-0.008						
+ 9	-0.006	21	-							
+10	-0.009	8)	1							

Ein Gang der Correctionen mit der Declination ist sosort ersichtlich. Um den Werthen eine grössere Sicherheit zu geben, sind sie gruppenweise von 5° zu 5° zu Mittelwerthen zusammen gezogen worden. Unter I finden sich die Gruppenmittel ohne Rücksichtnahme auf die Zahl der Sterne, auf denen jeder Einzelwerth beruht, unter II mit Ertheilung von Gewichten nach der Zahl der Sterne. In diesen Mittelwerthen spricht sich der Gang nach den Declinationen noch deutlicher aus. Da die Beträge der Correctionen olog nicht übersteigen, ist von einer weiteren Verwendung derselben abgesehen worden, zumal die Anhaltsterne für jede Zone thunlichst so ausgewählt waren, dass das Mittel ihrer Declinationen nahe auf die Declination der Zone

fällt. Nur bei 6 Sternen sind die individuellen Correctionen bei den zugehörigen $\Delta U+m$ berücksichtigt worden, da diese Verbesserungen starke Beträge erreichen und gut gesichert erscheinen. Es sind diess alle die Fälle, in welchen die Correction grösser als 0.05 ist und auf mindestens 10 Abenden beruht. Die in Frage kommenden Sterne sind die folgenden:

```
    v Eridani
    Corr. +0.08
    13 Abende

    25 Monocerotis
    * +0.10
    40
    *

    η Leonis
    * -0.07
    16
    *

    33 Sextantis
    * +0.12
    17
    *

    20 Comae
    * -0.09
    13
    *

    67 Ophiuchi
    * -0.06
    48
    *
```

Reduction der Declinationen.

Das Mittel der beiden zu jedem Zonenstern abgelesenen Striche bedurfte ausser der Verbesserung wegen Excentricität bei den älteren Zonen noch der Reduction auf das Mittel der vier Mikroskope, die von Engelmann bei den Anhaltsternen abgelesen worden waren. Allerdings wäre es bequemer gewesen, die Ablesungen der drei bei den Zonensternen nicht benutzten Mikroskope einfach bei Seite zu lassen; dem stand jedoch das Bedenken entgegen, dass Engelmann an den vier Mikroskopen immer nur je einen Strich abgelesen hatte. Die genannten Reductionen wurden deshalb aus dem vorhandenen Material wirklich gebildet und so wie oben näher erörtert angebracht.

Ueber Biegung, Theilungsfehler, Run und Verbesserung wegen Abstandes des Einstellungsorts vom Meridian ist ebenfalls oben bereits gesprochen worden. Bei der Berechnung der Refraction wurde unter Benutzung der Albrecht'schen Tafeln der Logarithmus der mittleren Refraction mit dem Argument »scheinbare Declination« und der Polhöhe +51°20'. I tabulirt. Die jedesmal gebrauchte scheinbare Declination ergab sich ohne Schwierigkeit bis auf o'. I aus den Kreisablesungen unter Anbringung einer vorläufigen Indexcorrection. Die Verbesserungen wegen Barometer und Thermometer wurden, ebenfalls nach den Albrecht'schen Tafeln, für die Epochen der meteorologischen Ablesungen direct berechnet und dann geradlinig interpolirt.

Die dergestalt verbesserten Kreisablesungen lieserten, verglichen mit den aus dem F.-C. folgenden Werthen der Declination, aus jedem Anhaltstern einen Werth der Indexcorrection. Die erhaltenen Einzelwerthe wurden bei der Engelmann-Bruhns'schen Reihe zunächst innerhalb der beiden, vor und nach der Zone liegenden, Gruppen gemittelt. Betrug der Unterschied zwischen den beiden Gruppenmitteln mehr als 0.5, so wurde für die Zonensterne zwischen beiden Mitteln geradlinig interpolirt. War der Unterschied geringer, so wurde das Mittel der beiden Gruppenwerthe als constante Indexcorrection der ganzen Zone angesetzt. Ein Versuch, aus den Widersprüchen zwischen den Indexcorrectionen einer Gruppe weitergehende Verbesserungen herzuleiten, ist unterblieben: ein Blick in den später gegebenen Zonennachweis lehrt, dass für diesen Zweck nur eine recht geringe Anzahl von Abenden brauchbar gewesen wäre.

Bei den nach 1882 beobachteten Zonen wurden, ähnlich wie es bei den Uhrcorrectionen geschehen war, die Indexcorrectionen eines Abends in eine einzige Reihe zusammengefasst und als lineare Function der Zeit ausgeglichen. Eine Ausnahme hiervon wurde nur in den wenigen Fällen gemacht, wo wegen der Kürze des zwischen den beiden äussersten Sternen liegenden Zeitintervalls der Coefficient des der Zeit proportionalen Gliedes nothwendig unsicher ausfallen musste: es wurde dann vorgezogen, diesen Coefficienten von vorn herein gleich Null zu setzen. Weiter wurden dann die Indexcorrectionen des Abends mit der zugehörigen stündlichen Aenderung auf ihre Mittelepoche reducirt und die Abweichungen der reducirten Werthe von ihrem Mittel gebildet. Die Differenzen »Abendmittel minus Einzelwerth« konnten, wenn man die zufälligen Beobachtungsfehler für den Augenblick bei Seite liess, als die Verbesserungen gelten, die bei den einzelnen Sternen an die zugehörigen Indexcorrectionen (oder Declinationen) wegen der unberücksichtigt gebliebenen Theilungsfehler und der im Laufe der Zeit allmählich anwachsenden Ungenauigkeiten des F.-C. anzubringen waren.

Die genannten Differenzen wurden nun nach Sternen und Klemmenlagen geordnet, jedoch mit Fortlassung der kleinen Anzahl von Abenden, an denen weniger als fünf Anhaltsterne beobachtet worden waren. Die derart erhaltenen Zahlengruppen wurden dann gemittelt und aus den übrig bleibenden Widersprüchen für jede Gruppe der mittlere Fehler eines Einzelwerths und des zugehörigen Mittels berechnet. Diese für jeden einzelnen Stern unter Trennung nach Klemmenlagen berechneten mittleren Fehler eines Abendwerths zeigen natürlich starke Schwankungen zufälligen Ursprungs, die jedoch zusammenschrumpfen, wenn man die gefundenen Zahlen in Durchschnittswerthe zusammenzieht. Trennt man dabei nach der Zahl der Abende, die bei dem einzelnen Stern vorkommen, so erhält man die nachstehenden durchschnittlichen Beträge des m. F. der auf einem Abend beruhenden Verbesserung einer Declination:

Die Gesammtheit der Beobachtung von 243 Sternen, von denen jeder im Durchschnitt an 9.4 Tagen beobachtet ist, ergibt ±0.39. Aus diesen Zahlen ist jedenfalls ersichtlich, dass das Beobachtungsmaterial ein in sich ziemlich gleichartiges ist.

Die aus der ersten Ausgleichung folgenden Verbesserungen von Declination und Indexcorrection wurden nun angebracht, jedoch mit der Einschränkung, dass alle Beträge unter o.30 unberücksichtigt blieben, und ebenso auch alle Verbesserungen, deren Betrag kleiner war als der doppelte Werth des für den betreffenden Stern berechneten mittlern Fehlers der Verbesserung. Daran schloss sich eine nochmalige Ausgleichung nach der Zeit, wobei aber von vorn herein alle Abende mit weniger als fünf Sternen fortblieben.

Obgleich die angebrachten Verbesserungen theilweise erhebliche Beträge besassen, so stimmten doch die aus den beiden Rechnungen folgenden stündlichen Aenderungen der Indexcorrection im allgemeinen sehr nahe überein: unter 108 Fällen kommen nur 34 vor, in denen der Unterschied zwischen der ersten und zweiten Rechnung 0.05 überschreitet. Ferner machte sich jetzt ein Unterschied zwischen den Klemmenlagen geltend, der noch deutlicher hervortrat, wenn man die gefundenen stündlichen Aenderungen nach Monaten geordnet zu Durchschnitten zusammenzog. Das nachstehende Täfelchen enthält neben dem Epochenmittel der auf den einzelnen Monat fallenden Beobachtungsabende unter st. Ä. den durchschnittlichen Betrag der errechneten stündlichen Aenderungen, unter ** die abgerundete durchschnittliche Anzahl der auf einen Abend fallenden Sterne, unter $\mathcal F$ das durchschnittliche Zeitintervall zwischen den beiden äussersten Sternen eines Abends, endlich unter $\mathcal T$ die Anzahl der benutzten Tage.

		Kl. Ost			Kl. West							
Epoche		st.Ä.		F	T	Epoche	st.Ä.	**	${\mathcal F}$	T		
Januar	19	-0 :26	10	2 ^h 4	6	Januar 2	5 + 0."20	11	2 ^h 4	3		
Februar	15	+0.03	I 2	3.6	5	Februar 1	3 +0.18	13	4.1	8		
März	15	-0.24	10	2.5	4	März 1	+0.13	10	4.0	9		
April	9	-0.13	10	3.1	4	April 20	10.0	10	2.6	7		
Mai	11	-0.12	12	2.8	6	Mai 2	3 +0.06	9	2.5	5		
Juni	15	-0.05	9	2.4	5	Juni 12	+0.16	14	3.1	4		
Juli	8	-0.2 I	11	2.2	2	Juli 2	+0.52	9	2.1	I		
August	17	-0.21	10	2.7	5	August 1	+0.15	11	2.8	5		
September	r 15	-0.34	9	1.9	3	September 18	-0.04	13	3.2	4		
October	21	-0.23	12	3.2	5	October 2:	-0.03	10	2.4	6		
November	11	-0.09	11	2.6	5	November 2	3 -+ 0.08	13	3.3	2		
December	10	+0.06	10	2.2	I	December	— 0.03	10	1.9	I		

Die vorstehenden, übrigens nicht weiter benutzten, Zahlen dürften von der nur theilweise beseitigten thermischen Einwirkung des Beobachters am Kreise herrühren, da von den beiden oberen Mikroskopen des Westpfeilers abwechselnd — je nach der Klemmenlage — das südliche und das nördliche abgelesen wurde. Die thermischen Einwirkungen machten sich auch noch in anderer Weise geltend: bei langen Reihen, im besondern also an Abenden mit zwei oder drei, durch Pausen getrennten, Zonen, zeigt der Verlauf der auf ihre Mittelepoche reducirten Indexcorrectionen Einbiegungen, deren Darstellung ein nach der Zeit quadratisches Glied erfordern würde. Von der Einführung eines solchen Gliedes wurde indessen abgesehen, und statt dessen vorgezogen, von Fall zu Fall zu entscheiden, ob — unter gebührender Beachtung aller Nebenumstände, im besondern auch der Ergebnisse der ersten Ausgleichung — eine errechnete stündliche Aenderung der Indexcorrection als verbürgt zu berücksichtigen sei oder nicht.

Die Abweichungen der, nöthigenfalls wegen stündlicher Aenderung verbesserten, Indexcorrectionen eines Abends von ihrem Mittel wurden nun wiederum, wie früher, nach Sternen und Klemmenlagen geordnet und gemittelt. Aus diesem zweiten System von Correctionen wurden zunächst die Fälle gestrichen, in denen die Correction auf weniger als fünf Abenden beruhte oder kleiner war als das Doppelte ihres mittlern Fehlers. Im übrigen wurde auch hier bei den Streichungen nach einem gewissen Taktgefühl verfahren. Nachstehend sind die Verbesserungen zusammengestellt, die schliesslich an die Declinationen des F.-C. oder, was damit gleichbedeutend war, an die Indexcorrectionen angebracht wurden.

Stern	Kl. O.	Kl.W.	Stern	Kl. O.	K1. W.	Stern	Kl. O.	Kl. W.	Stern	Kl. O.	Kl. W.
γ Pegasi	-0.72		δ Tauri	_	+0.40	CGemin.		+0.45	$\boldsymbol{\beta}$ Virg.	+0.42	
δ Piscium	+0.49	0.25	ε Tauri	-o"3o	+0.73	$oldsymbol{eta}$ Can. min.	+0.27	-0.67	o Virginis	+0.32	
ε Piscium		0.56	v Eridani	_	-0.56	25 Monoc.	+0.44	+0.34	η Virg.	+0.80	+0.49
$oldsymbol{ heta}$ Ceti	— о.38		π5 Orionis	+0.33	_	$oldsymbol{eta}$ Cancri	+0.63		20 Comae	-1.00	+0.23
η Piscium	-0.38	-	γ Orionis	+0.38	+0.18	η Cancri		+0.46	24 Comae	-0.72	_
v Piscium	_	+0.89	δ Orionis	+0.26	_	ε Hydrae	_	0.6 5	$\boldsymbol{\theta}$ Virg.	+0.44	
o Piscium	+0.68		ε Orionis	+0.24	-0.32	ζHydrae	-0.13	-0.55	a Virg.	-0.43	_
o Ceti	+0.27	+0.37	a Orionis	-0.43	-0.53	a Cancri	-0.54	+0.30	η Boot.	_	-0.52
δ Ceti	+0.47	+0.58	66 Orionis		+0.63	$oldsymbol{ heta}$ Hydrae	+0.34		τ Virg.	+0.96	
δ Arietis	− 0.86		ν Orionis	−0.51	-0.23	π Leonis	-	-0.30	ι Virg.		+0.47
o Tauri	+0.15	-o.58	η Gemin.	-1.09	_	η Leonis	_	+0.76	π Boot. pr.	+0.89	
🗲 Tauri	+0.94	_	μ Gemin.	 0.80	+0.36	ρ Leonis	+0.36		P. XIV. 221	-0.20	-0.27
∫ Tauri	-0.30		8 Monoc.	+0.24		33 Sext.	_	0.35	3 Serp.	+0.24	_
λ Tauri	- 0.28	_	to Monoc.	+0.60		/Leonis	+0.64		$ au^{\mathrm{r}}$ Serp.	-0.97	-0.62
v Tauri	+0.89		18 Monoc.	+1.02	+0.52	$oldsymbol{eta}$ Leonis	- 0.66	_	a Serp.	+0.62	-

Stern	KI.O.	Kl. W.	Stern	Kl. O.	Kl.W.	Stern	Kl. O.	Kl.W.	Stern	Kl. O.	Kl. W
ε Serp.	+0.49	+0.20	γ Ophiuchi	+0:37	+o"5 r	γ Aquilae	_	-0.29	1 Pegasi	-o:8 ₄	
γ Serp.	-0.70	-0.59	v Ophiuchi	-0.93	-0.22	δ Sagittae	-1.08		a Pegasi	_	0 "54
δ Ophiuchi	-0.57	+0.28	67 Ophiuchi	+0.36	+0.23	a Aquilae	+0.19	_	20 Pegasi	-0.37	_
s Ophiuchi	+0.54	+0.65	72 Ophiuchi			η Aquilae	+0.79	+0.44	a Aquarii	+0.20	
γ Herc.	_	-0.22	η Serp.	-0.25	-0.25	$oldsymbol{eta}$ Aquilae	+0.25	_	ı Pegasi	-0.48	+1.01
49 Herc.		+0.62	109 Herc.	-0.31	+0.61	$oldsymbol{eta}$ Delphini	-0.66		θ Pegasi		-0.23
κ Ophiuchi	+0.38	-0.27	110 Herc.		+0.29	k Delphini	+0.79	_	C Pegasi	+0.60	_ `
60 Herc.	-0.48		€ Aquilae	_	+0.86	δ Delphini	-0.19	-0.54	k Piscium	_	-0.30
a Herc.	+0.76	+0.48	(Aquilae	_	-o.38	ε Aquarii		+0.55	ı Piscium	+0.13	_
δ Herc.	-0.77		ω Aquilae	-0.39	-0.19	v Aquarii	-0.44	+0.29	φ Pegasi	-	+0.68
$oldsymbol{eta}$ Ophiuchi	_	-0.44	δ Aquilae	+0.28	+0.43	a Equulei	+0.23		ω Piscium	+0.51	-0.70

Nach Anbringung der vorstehenden Correctionen waren schliesslich die endgültigen Indexcorrectionen abzuleiten. Hierbei wurden die langen Reihen, welche die oben erwähnten Einbiegungen gezeigt hatten, zerschnitten und die Theile für sich behandelt. Ferner wurde die Ausgleichung nach der Zeit überall da unterlassen, wo schon der unmittelbare Augenschein oder das Ergebniss der beiden früheren Ausgleichungen lehrte, dass kein merklicher und verbürgter Werth der stündlichen Aenderung abzuleiten sei. In den übrigen Fällen wurde die Ansetzung einer stündlichen Aenderung davon abhängig gemacht, ob der mittlere Fehler einer Beobachtungsgleichung durch die Einführung des Zeitgliedes eine merkliche Verminderung erfuhr oder nicht. Auf diese Weise sind schliesslich von 392 Beobachtungsreihen nur 71 (43 bei Klemme Ost, 28 bei Klemme West) unter Berücksichtigung einer stündlichen Aenderung reducirt worden. Der Durchschnitt dieser Aenderungen betrug

-0.633 bei Kl. Ost und +0.426 bei Kl. West.

Hierbei trat noch deutlicher als früher die Abhängigkeit des Vorzeichens von der Klemmenlage hervor: bei Kl. O. besitzen nur zwei Werthe das positive Zeichen, bei Kl. W. nur vier das negative.

Bei den Revisionszonen ist in ähnlicher Weise wie bei den vorstehend behandelten Peter'schen Beobachtungen verfahren worden, jedoch unterblieb die Ableitung besonderer Correctionen für die einzelnen
Sterne, weil für diesen Zweck der Umfang des Materials nicht ausreichte. Bestünde die Gewissheit, dass die
oben mitgetheilten Correctionen allein von den Theilungsfehlern herrühren, so hätte man die gefundenen Zahlen
ohne weiteres auch auf die Revisionszonen anwenden können. Eine solche Gewissheit ist aber nicht vorhanden.

Reduction auf 1875.0.

Die Reduction von dem beobachteten Ort auf den Jahresanfang erfolgte nach den bekannten Vierproduct-Formeln von Bessel. Zu dem Ende wurden die Sternconstanten a, b, c, d und a', b', c', d' von 20^m zu 20^m in AR. und von Gradmitte zu Gradmitte in Decl. tabulirt. Durch Verbindung dieser Grössen mit den A, B, C, D der Pulkowaer Tafeln erhielt man für jede Zone eine Skelettafel, deren Felder den Raum der Zone deckten. Zur Controle diente die Berechnung der Ecken der Skelettafel nach den trigonometrischen Formeln, unter Berücksichtigung der Mondglieder. Durch Interpolation mit zweiten Differenzen wurde dann das Intervall auf 10^m und 10' gebracht. Das war ausreichend eng, um die verlangten Reductionen rasch durch geradlinige Interpolation zu finden.

Bei den Anhaltsternen hatte sich in die Reduction der unmittelbar aus dem F.-C. entnommenen mittleren Oerter auf die Beobachtungsepoche insofern eine Inconsequenz eingeschlichen, als die Mondglieder nicht allgemein berücksichtigt worden waren. Die nachträgliche Ausmerzung dieser Ungleichförmigkeit ist unterblieben, weil ihre Wirkung in den Positionen des Catalogs von derselben Grössenordnung sein musste, wie die der Abrundungsfehler der Rechnung.

Für den Uebergang von dem Beobachtungsjahr auf die Epoche des Catalogs dienten Tafeln, deren Intervall 1^m in AR. und 1° in Decl. betrug; die Constanten *m*, *n*, *m*', *n*' wurden dabei den Pulkowaer Tafeln entnommen.

Die Engelmann-Bruhns'schen Beobachtungen reichen von 1868 bis 1873. Vernachlässigt man nun bei dem Uebergange von 1868 auf 1875 die Variatio saecularis, so geht der Fehler im ungünstigsten Falle bis 0.005 und 0.12. Aus diesem Grunde wurde die Aenderung der Praecession nur bei den Declinationen berücksichtigt. Hierbei genügte es, die V. s. mit den Constanten für 1870 und mit der Mitteldeclination 9°30' der Zone zu rechnen.

Bei den Beobachtungen nach 1882 ist die V. s. in beiden Coordinaten berücksichtigt worden. Hierbei erwies es sich als zulässig, die V. s. nur mit den Constanten für 1885 zu rechnen.

Bildung der Catalogörter.

Nachdem die Bearbeitung der älteren Zonen bis zu den Positionen für 1875.0 gediehen war, konnte mit dem Ausschreiben der Catalogzettel begonnen werden. Hierbei erhielt jede einzelne Beobachtung ihr eigenes Blatt. Obgleich dadurch die Anzahl der erforderlichen Zettel mehr als verdoppelt wurde, so bot diese Anordnung doch in anderer Hinsicht grosse Annehmlichkeiten. Die mit Vordruck versehenen Zettel, aus einem besonders festen hellblauen Papier, waren 110^{mm} hoch bei 180^{mm} Breite und enthielten in einer Kopfleiste zunächst den Raum für folgende Angaben: Epoche der Beobachtung (mit zwei Decimalen des Jahres angesetzt), laufende Nummer der Zone, laufende Nummer des Sterns in der Zone, Datum des Beobachtungstages, Klemmenlage, Namen der beiden Beobachter, endlich Bezeichnung der B.D., falls der Stern in der B.D. vorkam. Die für eine Zone gemeinsamen Angaben wurden nicht handschriftlich eingetragen, sondern mit einer kleinen Fallpresse aufgedruckt, die der Mechaniker der Sternwarte ausgeführt hatte und die auch sonst noch häufig Verwendung fand. Die Arbeit damit gieng glatt von statten: die erforderlichen Typen waren rasch eingesetzt, und das eigentliche Aufdrucken war für eine Zone von der durchschnittlichen Ausdehnung in zwei bis drei Minuten erledigt.

Der Raum unter dem Kopf enthielt links ein kleines Feld, um die Zahl der Fadenantritte und der Einstellungen einzuschreiben. Letztere Zahl wurde jedoch nur eingetragen, wenn mehr als eine Einstellung erfolgt war. Der übrige Raum unter dem Kopf enthielt zunächst vier Zeilen, die folgende Angaben aufzunehmen hatten: 1) Grösse und Ort der B.D., 2) Ort für 1855.0, abgeleitet aus der Zone, 3) Reduction von 1875 auf 1855, 4) Grösse und genauen Ort für 1875.0 aus der Zone. Selbstverständlich hatte das Ausfüllen der vier Zeilen in der Reihenfolge von der vierten zur ersten vorsichzugehen. Beim Ansetzen der ersten Zeile wurde zugleich in der Kopfleiste die Bezeichnung der B.D. eingetragen. Bis dahin blieben die Zettel zonenweise beisammen, so dass die Vergleichung mit der B.D. mindestens zweimal unabhängig von einander erfolgte.

Unter dem Zonenort war der Platz für das Eintragen der weiterhin zu besprechenden systematischen Correctionen ausgespart. Dann folgten zwei freie Zeilen für Bemerkungen und in der unteren Hälfte des Blattes der Vordruck für die Berechnung von Praecession und Variatio saecularis nach den Gould'schen Tafeln.

Bei der ersten Durchsicht der nach Sternen geordneten Zettel aus den älteren Zonen wurden als zulässige Grenzen für die Abweichungen zwischen den Positionen eines Sterns die Beträge o'30 und 3"5 angesetzt. Das Ergebniss dieser Durchsicht war zunächst sehr deprimirend: die Zahl der Zettel, deren Reduction nachgesehen werden musste, war ausserordentlich gross. Die überwiegende Mehrheit der revisionsbedürftigen Fälle rührte von Fehlern her, die trotz ausreichender Controlsignale bei der Auszählung der Secunden auf dem Registrirstreisen begangen worden waren. Die Richtigstellung dieser Secundensheher hat weitaus die meiste Zeit gekostet: das Zurückgehen auf die Registrirstreisen mit ihren kaum noch erkennbaren Signalpunkten ist der mühsamste und unangenehmste Theil der Arbeit gewesen. Die späteren Zonen haben nicht entfernt solche Mühe gemacht.

Nach Ausmerzung der gröberen Fehler wurde eine zweite Durchsicht vorgenommen. Bei dieser galten als nicht zu überschreitende Abweichungsgrenzen die Beträge 0.24 und 2.4 stir den Fall von nur zwei Beobachtungen. Bei drei oder mehr Beobachtungen wurden die Grenzen auf 0.29 und 2.9 erweitert. Diese Festsetzungen haben selbstverständlich auch für die späteren Zonen Geltung gehabt. Alles, was hiernach nicht zweiselssrei erledigt war, wurde den Revisionslisten sür Meridiankreis oder Refractor überwiesen.

Mehrfach zeigte sich schon bei der blossen Durchsicht der älteren Zonen, dass stärkere Abweichungen regelmässiger Art zwischen zwei, die gleichen Sterne enthaltenden, Zonen vorhanden waren. Beim Nachsuchen ergab sich dann, dass die Fixpunkte der einen Zone wegen der geringen Anzahl der Anhaltsterne unsicher waren. Das hat dazu geführt, noch nachträglich eine Anzahl von Zonen ganz zu unterdrücken oder aber, wenn die Abweichungen geringer waren, mit halbem Gewicht anzusetzen. Aus dem gleichen Grunde ist bei einigen Zonen nur die eine Coordinate beibehalten worden. Bei den Beobachtungen nach 1882 ist nur eine einzige Zone nicht mit dem vollen Gewicht angesetzt worden: sie hatte wegen plötzlich eintretender Bewölkung vorzeitig abgebrochen werden müssen.

Bei der Vergleichung mit der B.D. wurde es als ausreichend angesehen, wenn innerhalb 2º und 2:5 Uebereinstimmung bestand. Stärkere Abweichungen sind in der Regel notirt und an geeigneter Stelle in den Catalog aufgenommen worden. Ebenso sind auch die Fälle angemerkt worden, in denen Hr. Prof. Deichmüller die Gefälligkeit hatte, zur Aufklärung von Zweifeln die Bonner Originale nachzusehen. —

Bereits 1870 war Engelmann auf eine systematische Differenz zwischen den beiden Klemmenlagen aufmerksam geworden. Man glaubte jedoch damals die Erscheinung auf Fehler in den benutzten provisorischen Oertern der Anhaltsterne zurückführen zu dürfen, weil gewöhnlich für beide Lagen verschiedene Anhaltsterne zur Verwendung kamen. Die Differenz ist jedoch auch nach Anwendung des definitiven F.-C. bestehen geblieben.

Um zu bestimmten Zahlenwerthen zu gelangen, wurden, soweit es angieng, innerhalb jeder halben AR.-Stunde für die ersten 50 in beiden Lagen beobachteten Sterne die Differenzen W.—O. gebildet und daraus das Mittel nebst seinem mittlern Fehler berechnet. Bei Engelmann und Peter konnte die Zahl 50 durchweg innegehalten werden, bei Schumann dagegen nicht immer, und an einzelnen Stellen fehlte das Material gänzlich. Die Hayn'schen Beobachtungen mussten, weil nur fünf Zonen mit Kl. O. vorliegen, bei dieser Untersuchung ausscheiden. Wenn für eine Klemmenlage mehrere Beobachtungen vorlagen, so wurden diese gemittelt und das Mittel wie eine einzelne Beobachtung behandelt. Nachstehend sind für beide Coordinaten die Halbstundenmittel der Differenzen nebst ihrem m. F. zusammengestellt. Bei Schumann ist ausserdem in der letzten Spalte die Anzahl der benutzten Sterne angesetzt, die bei den beiden anderen Beobachtern, wie bemerkt, immer gleich 50 ist.

	$a_{iv}-a_{o}$							$\boldsymbol{\delta_w} - \boldsymbol{\delta_o}$								
AR.	Engeli	mann	Pe	ter	Sch	umann		Engelm	ann	Pe	ter	Sc	Schumann			
Op Om	-0.066 =	±0.012	-o:o3o :	±0:009	-0.017 :	±0:009	50	-o"33 ±	0.19	-1.00	±0.12	-o."8o :	±0."II	50	oh o	100
30	-0.082	0.012	-0.038	110.0	-0.005	0.006	50	-0.07	0.16	-0.64	0.13	-1.54	11.0	50	30	
1 0	-0.127	0.014	-0.041	110.0	+0.003	0.010	50	+0.17	0.17	-0.47	0.15	-0.10	81.0	50	1 0	
30	-0.118	0.012	-0.025	0.010	-0.023	0.011	29	+0.60	0.15	-0.47	0.15	+0.12	0.21	29	30	
2 0	0.012	0.016	-0.039	110.0	0.080	0.014	34	+0.43	0.15	-0.55	0.15	+0.13	0.17	34	2 0	
30	-0.059	0.012	-0.053	0.010	-0.010	0.019	17	-0.32	0.14	-0.44	0.15	-0.41	0.33	17	30	
3 0	-0.039	0.013	-0.013	0.012	+0.007	0.013	ġ	+0.12	0.17	-0.27	0.16	-0.20	0.44	ġ	3 0	
30	-0.100	0.012	-0.001	0.013	•	_	Ó	+0.49	0.14	-0.47	0.15			Ó	30	,
4 0	-0.054	0.012	-0.001	0.012	+0.037	0.029	4	+0.01	0.11	-0.40	0.17	-0.75	0.47	4	4 0	
30	-0.027	0.015	-0.030	110.0	100.04	0.016	20	-+ 0.85	0.15	-0.65	0.18	-0.43	0.18	20	30	
5 0	-0.078	0.012	0. 036	0.019	-0.027	0.022	17	-0.04	0.17	-0.2I	0.14	-0.33	0.26	19	5 0	,
30	-0.084	0.011	-0.057	0.013	-0.027	0.013	25	-0.01	0.14	-0.42	0.11	-0.42	0.19	28	30	,
6 o	-0.099	0.013	-0.011	0.010	-0.005	0.008	32	-0.48	0.12	 0.63	0.16	+0.06	0.14	32	6 0	,
30	-0.090	0.013	-0.016	0.014	0. 050	0.013	27	-0.25	0.12	 0.86	0.15	-0.48	0.20	27	30	,
7 0	-0.050	0.015	0.003	0.010	+0.001	0.014	28	+0.31	0.15	-1.16	0.14	0.7 8	0.12	29	7 0	,
30	-0.030	0.013	+0.004	0.010	-0.072	0.014	20	+1.07	0.14	 0.86	0.12	-0.90	0.20	21	30	,
8 o	0.071	0.013	-0.012	0.014	-0.017	0.012	17	-0.20	0.14	-0.67	0.16	-0.55	0.37	17	8 o	,
30	-0. 061	0.017	-0.021	0.010	-0.047	0.012	12	+0.12	0.13	0.56	0.14	+0.35	0.21	12	30	,
90	-0.066	0.010	-0.049	0.014	-0.007	0.022	15	0.34	0.13	0.48	0.13	-1.00	0.24	15	9 0	,
30	-0.092	0.014	0.063	110.0	0.061	0.022	16	11.0+	0.14	-0.53	0.17	0.96	0.20	16	30	,
10 0	-0.063	0.012	-0.031	0.010	+0.009	0.012	22	+0.63	0.13	-0.54	0.12	+0.02	0.21	22	10 0	
30	-0.103	0.010	 0.005	0.011	+0.021	0.013	15	•	0.16	-1.09	0.14	-0.5 0	0.25	15	30	1
11 0	-0.022	0.013	-0.045	0.014			0	+0.53	0.12	-0.90	0.16			0	11. 0)
30	-0.064	0.012	- 0.015	0.010			0	+0.89	11.0	-0.30	0.13			0	30	
12 0	-0.033	0.012	-0.042	0.009	-0.092	0.024	18	+0.79	0.16	-0.60	0.12	-0.44	0.22	18	12 0	
30	-0.095	0.012	-0.073	0.010	-0.119	0.017	20	+0.36	0.16	-0.65	0.12	-0.66	0.24	20	30	
13 0	-0.101	0.012	-0.044	0.009	0.003	0.013	7	+0.42	0.10	-0.78	0.13	0.00	0.24	7	13 0	
30	-0.165	0.008	-0.024	0.011	 0.078	0.008	27	+0.38	0.18	-0.91	0.11	-0.73	0.14	27	30	
14 0	-0 .109	0.014	-0.032	0.008	-0.049	0.019	14	+0.12	0.14	0.85	0.10	-1.11	0.21	14	14 0	
30	-0.109	0.013	-0.022	0.010	+0.026	0.016	27	+0.24	0.16	-1.12	0.11	-1.18	0.15	27	30	
15 0	—0.10 6	0.009	-o.o55	0.010	-0.022	0.026	8	-0.15	0.14	-0.93	0.13	-1.81	0.36	8	15 0	
30	-0.117	0.010	-0.054	0.010	-0.052	0.015	14	+0.30	0.16	-0.45	0.11	-1.28	0.29	14	30	
16 o	-0.088	0.010	0.011	0.013	+0.075	0.015	4	+0.04	0.11	-0.87	0.16	-0.46	0.20	17	16 0	
30	-0.089	0.010	+0.009	0.013	-0.040	0.008	29	-0.22	0.12	-0.97	0.15	-0.90	0.14	29	30	
17 0	-0.072	0.012	-0.046	0.012	-0.039	0.008	50	-0.10	0.12	-0.95	0.14	-0.50	0.12	50	17 0	
30	-0.088	0.013	-0.044	110.0	-0.010	0.010	50	+0.13	0.13	-1.03	0.10	-0.25	0.10	50	30	
18 0	-0.091	110.0	0.060	0.010	-0.016	0.008	50	-0.02	0.19	-0.65	0.13	-0.54	0.12	50	18 0	
30	-0.081	0.012	0.036	110.0	+0.001	0.011	50	+0.67	0.13	-0.75	0.12	-0.36	0.12	50	30	
19 0	-0.100	110.0	-0.015	0.009	+0.027	0.008	41	-0.03	0.14	-0.71	0.13	-0.37	0.14	41	19 0	
30	-0.082	0.013	-0.018	0.012	+0.029	0.008	50	+0.27	0.13	-0.39	0.15	-0.30	0.12	50	30	
20 0	-0.086	0.011	-0.035	0.010	-0.020	0.019	5	+0.01	0.15	-0.84	0.11	-0.14	0.43	5	20 0	
30	-0.110	0.013	-0.022	110.0			0	+0.25	0.16	-0.94	0.11			0	30	
21 0	-0.115	010.0	-0.028	0.011			0	-0.06	0.13	-0.83	0.12			0	21 0	
30	-0.084	0.012	-0.020	0.010		0.040	0	-0.34	0.12	18.0—	0.12	-08-	0.20	0	30 22 0	
22 0	-0.077	0.011	-0.020	0.012	-0.075	0.040	4	-0.31	0.14	-0.90	0.16	-0.8 ₅	0.20	4		
30	-0.079	0.012	-0.059 -0.030	0.013	-0.051 -0.046	0.014	10	-0.16	0.14	-0.53 -1.01	0.12	-0.34	0.50	10	30 23 0	
23 0	-0.103	0.010	-0.029	0.012	-0.046	1 10.0	23	-0.30 -0.28	0.14	-1.01 -1.13	0.12	-1.04 -1.01	0.17	23		
30	-0.114	110.0	-0.022	0.000	-0.027	0.009	50	-0.20	0.12	-1.13	0.15	-1.01	0.13	50	30	,

Der Unterschied zwischen den Kreislagen tritt bei allen drei Beobachtern deutlich hervor. Zugleich ist aber auch ersichtlich, dass erhebliche und — nach den zugehörigen m. F. zu schliessen — auch reelle Schwankungen um einen mittlern Werth vorhanden sind. Zum Theil mögen diese Schwankungen daher rühren, dass einzelne Zonen mit constanten Abendfehlern behaftet sind. Um zu untersuchen, ob eine Abhängigkeit des Unterschiedes W.—O. von der Rectascension vorhanden sei, ist der Verlauf der Correctionen für die verschiedenen Beobachter graphisch dargestellt worden. Stellenweise scheinen die durch graphische Ausgleichung von den Sprüngen befreiten Curvenzüge allerdings einen periodischen Verlauf anzudeuten, in der Hauptsache lässt jedoch die graphische Darstellung auf ein constantes Verhalten durch alle 24 AR.-Stunden hindurch schliessen. Deshalb sind die folgenden Gesammtmittel als definitive Werthe angesetzt worden:

Beobachter	$a_{u} - a_{o}$	$\delta_w - \delta_o$	Resultante
Engelmann	-0.082 ±0.004	+0"14 ±0"06	1.24
Peter	-0.030 ±0.003	-0.71 ±0.04	0.84
Schumann	-0.023 ± 0.006	-0.57 ±0.07	0.64

Vor Beginn der Revisionsbeobachtungen wurden von Schumann die Oppositionen der Planeten Iris, Victoria und Sappho nebst den damals benutzten heliometrischen Vergleichsternen beobachtet. Die Declinationsklemme war während dieser Beobachtungen noch nicht abgeändert worden; der Beobachtungsmodus war der nämliche wie bei den Zonen, nur wurden zwei um 180° von einander abstehende Mikroskope abgelesen. Wenn das vorhandene Material auch nur ein geringes ist, so hat es doch Interesse, aus ihm ebenfalls Werthe für den Unterschied W.—O. herzuleiten. Man erhält

```
AR.
                                   \delta_{\infty} - \delta_o
                                                        Reihe
                                                Beob.
2h 15m
                               +0.23 ±0.08
                                                        Tris
           -0:025 ±0:007
                                                 30
19 45
          -0.017 \pm 0.006
                               +0.08 ±0.09
                                                  42
                                                        Victoria
           -0.021 ±0.006
                                                        Sappho
                               +0.05 ±0.10
                                                 43
```

oder im Mittel

```
-0.02I +0.12
```

Zunächst fällt auf, dass die rein differentiell angelegten Zonen von Peter und Schumann so ausgesprochene Werthe für a_w-a_o und $\delta_w-\delta_o$ besitzen. Diess könnte dazu führen, die Ursache nur in der Beleuchtung zu suchen. Dagegen spricht aber der Unterschied, den $\delta_w-\delta_o$ bei Schumann für die Zonen und die kleinen Planeten zeigt, nämlich -0.757 gegen +0.712. Dieser Unterschied deutet vielmehr auf eine bei den Zonen vorhandene, für Haupt- und Zonensterne verschiedene Excentricität, die bei den kleinen Planeten wegen der Benutzung von zwei Mikroskopen herausfiel. Gegen diese Erklärung spricht indessen wieder das Vorzeichen. Es laufen nämlich die Zahlen auf dem Kreise mit dem Uhrzeiger und es wurden zur Ablesung benutzt

```
von Engelmann bei Kl. W. Mikr. Süd oben, bei Kl. O. Mikr. Süd unten von Peter bei Kl. W. Mikr. Süd oben, bei Kl. O. Mikr. Nord oben von Schumann bei Kl. W. Mikr. Süd oben, bei Kl. O. Mikr. Nord oben.
```

Wenn nun die Hauptsterne zunächst einmal als frei von der Klemmarmreibung und der dadurch verursachten Excentricitätsänderung angenommen werden, so würde für die Zonensterne bei

```
Engelmann \delta_{vv} zu gross, \delta_{o} nahe richtig oder zu gross
Peter " " " " " " " " " klein
Schumann " " " " " " " klein
```

ausfallen. Dazu passt zwar der kleine Werth Engelmann $(\delta_w - \delta_o) = +0.14$, aber nicht der grosse Betrag bei Peter (-0.71 statt +0.71) und Schumann (-0.57 statt +0.57), zumal da bei Schumann die Klemmenreibung gegen früher erheblich vermindert war. Wenn auch die Beträge klein sind (ein Mikron = 0.2 in der Neigung der Instrumentaxe und = 0.4 in der Kreisablesung), so erscheinen sie doch als sicher verbürgt.

Nimmt man dagegen an, dass gerade die Hauptsterne von der Klemmenreibung afficirt wurden, weil bei ihnen das Instrument stärkere Bewegungen erfuhr, so kommt man zwar für $\delta_w - \delta_o$ bei Peter und Schumann auf die wirklichen Vorzeichen, dann stimmen aber wieder die Vorzeichen nicht bei $a_w - a_o$.

Die weitere Untersuchung der systematischen Unterschiede ist durchgeführt worden, ohne dass für die einzelnen Beobachter eine bestimmte Festsetzung über die für sie anzuwendenden Werthe von $\alpha_w - \alpha_o$ und $\delta_w - \delta_o$ gemacht worden ist. Die Untersuchung erstreckte sich daher nicht auf die Ermittelung der Grössen P-E, S-E, S-P, H-P (wo die Bedeutung der Buchstaben direct verständlich ist), sondern auf sämmtliche in den Zonen vorhandene Combinationen der verschiedenen Beobachter in den verschiedenen Kreislagen. Es sind diess — sowohl für Rectascension wie für Declination — die folgenden:

Zur Ableitung der vorstehenden sechzehn Grössen ist das ganze Material herangezogen worden, jedoch unter Ausschluss derjenigen Sterne, bei denen eine merkliche Eigenbewegung bereits bekannt oder nach den vorliegenden Bestimmungen wahrscheinlich war. Die nachstehende Uebersicht enthält die Mittel der Coordinatenunterschiede; die Zahl der jedesmal benutzten Sterne ist in Klammern hinzugefügt.

```
+0.050 (657)
                         -o.68 (637)
                                                                -0.053 (237)
                                                                                -o."10 (234)
          -0.047 (634)
                         -0.70 (653)
                                                                -0.056 (212)
                                                                               -0.91 (211)
         -0.012 (630)
                         -0.02 (672)
                                                                -0.046 (163)
                                                                               -0.12 (162)
P_o - E_m
         +0.079 (673)
                         -0.06 (674)
                                                               -0.043 (187)
                                                                                +0.74 (185)
                         -0.89 (1282)
         +0.034 (1243)
                                                               -0.078 (587)
                                                                                +0.77 (588)
                         -0.62 (1352)
          -0.135 (1248)
                                                               -0.119 (598)
                                                                               -1.04(598)
S_o - E_o
                         -o.15 (877)
                                                     H_o - P_o
                                                               -0.081 (169)
          -0.099 (910)
                                                                               +0.09 (171)
         +0.052 (790)
                         -0.33 (813)
                                                     H_o - P_w
                                                               -0.042 (167)
                                                                               +1.83 (169)
```

Waren bei einem Stern mehrere Bestimmungen desselben Beobachters vorhanden, so wurden sie gemittelt und das Mittel wie eine Einzelbeobachtung behandelt. Auf die Verschiedenheit der Gewichte ist in solchen Fällen nicht weiter Rücksicht genommen. — Zu den obigen Zahlen sind nun noch die früher gefundenen Differenzen hinzuzufügen, nämlich die Werthe

$$E_w - E_o$$
 -0.082 +0.14
 $P_w - P_o$ -0.030 -0.71
 $S_w - S_o$ -0.023 -0.57

Zieht man zunächst nur die Rectascensionen in Betracht, so erhält man aus der Gesammtheit der vorstehenden Werthe 19 Beobachtungsgleichungen, aus denen die 8 Grössen

```
Ew Eo Pw Po Sw So Hw Ho
```

abzuleiten sind. Da die Gleichungen nur die Differenzen der Unbekannten enthalten, so sind letztere auch nur bis auf eine willkürliche additive Constante bestimmbar, und man darf eine willkürliche Bedingungsgleichung hinzufügen, z. B. die Bedingung, dass die Summe der Unbekannten null sein solle. Würde man danach die Normalgleichungen ansetzen, so erhielte man ein nach den Unbekannten unsymmetrisches System, weil von den sechs möglichen Combinationen zwischen den vier Beobachtern E., P., S., H. nur vier auftreten, indem sich die Verbindungen von H. mit E. und S. aus dem vorhandenen Material nicht bilden liessen. Wir wollen deshalb die vier den Beobachter H. enthaltenden Beobachtungsgleichungen vorläufig bei Seite lassen, so dass dann 15 Gleichungen mit 6 Unbekannten übrig bleiben, denen wir noch die Bedingung hinzufügen, dass die Summe der 6 Unbekannten null sein solle.

Bedeutet $\Delta \alpha(E_w)$ die Verbesserung, die an die von E. bei Klemme W. beobachteten Rectascensionen anzubringen ist, und bezeichnet man in entsprechender Weise die Verbesserungen für die anderen Fälle, so ist für die Rectascensionen

$$E_{nv} + \Delta \alpha(E_{nv}) = P_{nv} + \Delta \alpha(P_{nv}), \text{ u. s. w.}$$

denn die linken, wie die rechten Seiten dieser Gleichungen bedeuten jedesmal fehlerfrei beobachtete Rectascensionen. Damit erhält man nun die Beobachtungsgleichungen in der nachstehenden Gestalt, wobei in der Spalte rechts die nach der Ausgleichung übrig bleibenden Widersprüche »Beob.—Rechn.« mit angesetzt sind.

```
B.-R.
                                                                                                                                      B.-R.
\Delta a(E_w) - \Delta a(P_w) = +0.050
                                                  -0.010
                                                                                   \Delta a(P_w) - \Delta a(S_w) = -0.053
                                                                                                                                     -0.003
\Delta a(E_o) - \Delta a(P_{vv}) = -0.047
                                                  +0.004
                                                                                   \Delta a(P_o) - \Delta a(S_w) = -0.056
                                                                                                                                     +0.016
\Delta \alpha(E_o) - \Delta \alpha(P_o) = -0.012

\Delta \alpha(E_w) - \Delta \alpha(P_o) = +0.079
                                                                                   \Delta \alpha(P_o) - \Delta \alpha(S_o) = -0.046
                                                                                                                                     +0.006
                                                  +0.017
                                                                                   \Delta a(P_{w}) - \Delta a(S_o) = -0.043
                                                  -0.003
                                                                                                                                     -0.013
\Delta a(E_w) - \Delta a(S_w) = +0.034
                                                                                   \Delta \alpha(E_o) - \Delta \alpha(E_{vv}) = -0.082
                                                  +0.024
\Delta a(E_o) - \Delta a(S_w) = -0.135

\Delta a(E_o) - \Delta a(S_o) = -0.099
                                                                                   \Delta a(P_o) - \Delta a(P_{vv}) = -0.030 -0.008

\Delta a(S_o) - \Delta a(S_{vv}) = -0.023 -0.003
                                                                                                                                    -0.008
                                                  -0.034
                                                  810.0
\Delta \alpha(E_w) - \Delta \alpha(S_o) = +0.052
```

Gleicht man nach der Methode der kleinsten Quadrate ohne Rücksicht auf Gewichtsunterschiede aus, so wird

$$\Delta \alpha(E_{v}) = +0.049$$
 $\Delta \alpha(P_{v}) = -0.011$ $\Delta \alpha(S_{v}) = +0.039$ $\Delta \alpha(E_{o}) = -0.062$ $\Delta \alpha(P_{o}) = -0.033$ $\Delta \alpha(S_{o}) = +0.019$

Die Grössen B.—R. verlaufen in der Hauptsache befriedigend, nur in $\Delta a(S_w)$ und $\Delta a(S_o)$ scheinen noch merkliche Fehlerreste enthalten zu sein. Ferner erscheint bei der grossen Zahl von Beobachtungen, auf denen $E_w - E_o$ beruht, der bei $\Delta a(E_o) - \Delta a(E_w)$ übrig bleibende Widerspruch +0.029 etwas gross.

Für die Ermittelung von $\Delta \alpha(H_w)$ und $\Delta \alpha(H_o)$ folgt aus den vier Gleichungen

$$\begin{array}{c} \Delta a(P_{w}) - \Delta a(H_{w}) = -0.078 \\ \Delta a(P_{o}) - \Delta a(H_{w}) = -0.119 \\ \Delta a(P_{o}) - \Delta a(H_{o}) = -0.081 \\ \Delta a(P_{w}) - \Delta a(H_{o}) = -0.042 \\ \Delta a(H_{w}) - \Delta a(H_{o}) = -0.042 \\ \Delta a(H_{w}) + 0.006 \\ + 0.006 \\ \end{array}$$

Die Mittelwerthe sind als Endresultat anzusehen.

In gleicher Weise finden sich aus den oben angesetzten Zahlen für die Declinationen die Correctionen

$$\Delta\delta(E_w) = -0.35$$
 $\Delta\delta(P_w) = +0.45$ $\Delta\delta(S_w) = +0.51$ $\Delta\delta(E_o) = -0.22$ $\Delta\delta(P_o) = -0.12$

die nachstehende Widersprüche B.-R. übrig lassen:

Mit den für $\Delta\delta(P_w)$ und $\Delta\delta(P_o)$ gefundenen Resultaten ergibt sich dann

$$\begin{array}{cccc}
\Delta \delta(H_{w}) & \Delta \delta(H_{o}) \\
-0.32 \\
+0.76 \\
\end{array}
+0.22 & -0.37 \\
-1.38 \\
-0.87$$

Die beiden Einzelwerthe, auf denen $\Delta\delta(H_w)$ und $\Delta\delta(H_o)$ beruhen, weichen unter einander stark ab. Es erklärt sich diess daraus, dass, abgesehen von wenigen unbeabsichtigten Ausnahmen, von Hayn nur solche Sterne bestimmt sind, bei denen zwei Bestimmungen von Peter vorliegen, die um mehr als 0.25 oder 2.5 von einander abwichen, und dass diese Revisionsbeobachtungen meist durch stärkere Abweichungen in Declination veranlasst sind. In solchen Fällen entspricht also der zur Ableitung von $\Delta\delta(H)$ zu Grunde liegende Mittelwerth $\Delta\delta(P_w) - \Delta\delta(P_o) = +0.71$ nicht vollständig den thatsächlichen Verhältnissen, weil eine der beiden Peterschen Bestimmungen durch einen grössern Beobachtungsfehler entstellt ist. Die erhaltenen Zahlenwerthe sind indessen die einzigen, welche sich nach Lage der Dinge ableiten lassen. Wenn sie auch nur als summarische Correctionen aufzufassen sind, so ist doch anzunehmen, dass durch ihre Anwendung eine Verbesserung der

Positionen, oder richtiger eine grössere Annäherung an das durch die Gleichung $\Delta(E_w) + \Delta(E_o) + \Delta(P_w) + \Delta(P_o) + \Delta(S_w) + \Delta(S_o) = 0$

definirte System hervorgebracht wird.

Bei der Benutzung der gefundenen Zahlen kam in Betracht, dass die vorhandenen Einzelbeobachtungen zwei Hauptmassen enthalten, nämlich die Beobachtungen von Engelmann und von Peter, die sich, wenn man von schmalen übergreifenden Streifen absieht, am Himmel räumlich nach dem Parallel $+10^{\circ}$ (1855.0) sondern. Die Beobachtungen von Schumann und Hayn treten an Zahl zurück und sondern sich in der Hauptsache ebenfalls nach jenem Parallel. Unter diesen Umständen erschien es als das Natürliche, an jenen Hauptmassen möglichst wenig zu corrigiren, d. h. nördlich von der genannten Trennungslinie alles auf E. zu reduciren, südlich dagegen auf P. Da ferner nicht zu ermitteln ist, ob die Differenzen W.-O. mehr der einen oder der anderen Klemmenlage zur Last zu legen sind, so blieb nur übrig diese Widersprüche gleichmässig auf beide Lagen zu vertheilen, also alle Einzelbeobachtungen, je nach der Lage des Sterns, auf eines der beiden Systeme $\frac{1}{2}(E_w + E_o)$ und $\frac{1}{2}(P_w + P_o)$ zu reduciren. Demgemäss waren die oben gefundenen Correctionen durch Hinzufügung passender Constanten derartig abzuändern, dass bei den Sternen in der Nordhälfte $\Delta(E_w) + \Delta(E_o)$, in der Südhälfte $\Delta(P_w) + \Delta(P_o)$ verschwindet. Danach sind in den Catalogzetteln an die daselbst eingetragenen Einzelpositionen nachstehende Correctionen angebracht worden:

Beobachtung	Nördliche Häl	fte (Leipzig I)	Südliche Hälfte	e (Leipzig II)
E_{v}	+0.055	0 :06	+0.071	-0.43
E_o	-0.055	+0.06	-0.040	— 0.30
P_{w}	-0.005	+0.73	110.0+	+0.36
P_o	-0.027	0.00	-0.011	o.36
S_{n}	+0.045	+0.79	1 60.0+	+0.43
S _o	+0.025	+0.16	+0.041	-0.20
H_w	+0.082	+0.50	+0.098	+0.14
H_o	+0.045	 0.59	+o.o61	-0.95

Bei der Anwendung wurden diese Zahlen um eine Decimale gekürzt.

Die verbesserten Zettel wurden mit den vorhandenen Refractoranschlüssen verbunden, für die das gleiche Zettelschema Anwendung fand. Ausserdem wurden zwei andersfarbige Blätter hinzugefügt: das eine enthielt alle am Refractor erlangten Notizen, die über den blossen Anschluss hinausgiengen, im besondern also die Bemerkungen über Begleiter und die an der betreffenden Stelle des Himmels sichtbaren Sterne, auf dem andern Blatt wurden alle für den Druck bestimmten Angaben zusammengestellt. Was zu einem Stern gehörte, wurde dann zusammengeheftet, und endlich auf den entstandenen dünnen Päckchen die laufende Catalognummer aufgedruckt. —

Es ist nun noch übrig, die Sicherheit der Catalogörter zu besprechen. Ein ungefähres Urtheil erlangt man bereits aus den mittleren Fehlern, die den oben mitgetheilten Halbstundenmitteln der Unterschiede W.-O. beigefügt worden sind. Eine vollständigere Einsicht erhält man jedoch, wenn man auf die W.-O. der einzelnen Sterne zurückgeht und diese Zahlenreihen im Sinne Fechner's als Collectiv-Gegenstände* behandelt, d. h. die Vertheilung der W.-O. nach ihrer Grösse untersucht. Zu dem Ende wurden zunächst die Halbstunden-Reihen paarweise für die vollen Stunden zusammengezogen, und die Argumentdurchschnitte nebst den zugehörigen Streuungen berechnet. Da sich hierbei, wie nach dem Frühern zu erwarten war, kein von der Rectascension abhängiger Gang zeigte, so wurden weiter die verschiedenen Stundenreihen in je eine Reihe zusammengezogen, deren Verlauf aus den nachstehenden beiden Tabellen ersichtlich ist. Unter den Ueberschriften a_w-a_o und $\delta_w-\delta_o$ sind die Beträge angegeben, die bei diesen Differenzen in Betracht kamen, daneben stehen, für die drei Beobachter E., P. und S. getrennt, die Zahlen, die angeben, wie oft die betreffende Differenz vorgekommen ist.

						Vert	heilu	ing der $a_w - a_o$.							
$a_{u}-a_{o}$	E.	P.	s.	$a_{v}-a_{o}$	E.	P.	s.	$a_w - a_o$	E.	P.	s.	$a_w - a_o$	E.	P.	S.
-0.45	_	1		-o.520	53	9	5	o:04	83	134	67	+0.12	10	25	8
0.37	1	_	_	0.19	56	11	2	0.03	86	125	63	0.13	7	I 2	2
	_			0.18	70	11	5	0.02	94	112	78	0.14	13	10	8
0.36	_	•	_	0.17	84	36	4	-0.01	60	138	62	0.15	4	6	2
0.32	_	2	_	0.16	101	21	6	0.00	67	129	53	0.16	6	5	3
0.31	_	I		0.15	86	35	11	+0.01	47	114	57	0.17	2	2	2
0.30	_	2	1	0.14	97	47	15	0.02	52	87	52	0.18	10	-	
0.29	1	4	_	0.13	100	54	12	0.03	53	107	49	0.19	3	5	1
0.28	4	3	1	0.12	93	58	19	0.04	42	92	45	0.20	2	7	_
0.27	4	2	_	0.11	115	51	24	0.05	31	76	34	0.21	2	5	-
0.26	3	6	I	0.10	103	68	26	0.06	21	62	31	0.22	1	1	1
0.25	5	3	1	0.09	103	75	38	0.07	16	43	18	0.23	_	t	_
0.24	33	7	2	0.08	112	100	41	0.08	18	39	2 I	0.24	1	4	_
0.23	37	9	4	0.07	101	100	38	0.09	81	33	20	0.32			_
0.22	36	8	_	0.06	94	109	49	0,10	16	22	13	=		-	
-0.21	53	10	4	-0.05	79	134	47	+0.11	11	24	13	+0.36	_	I	_

^{*} Näheres hierüber findet man in dem Aufsatz »Bruns, Zur Collectiv-Masslehre«, erschienen in »Wundt, Philosophische Studien, Band XIV, 1898«.

						Ver	theil	ung	der δ _m — δ	0						
$\delta_{n} - \delta_{o}$	E.	P.	S.	δ_w - δ_o	E.	P.	s.		δ_w - δ_o	E.	P.	S.	δ_{ro} — δ_o	E.	P.	S.
-6:7	_	I	-	-2.7	_	8	4		-o : 6	75	79	38	+1.5	39	8	7
5-4	_	1	_	2.6		19	4		0.5	82	84	39	1.6	42	7	4
5.1	` _			2.5	3	20	9		0.4	84	106	40	1.7	39	7	1
		•		2.4	4	21	6		0.3	72	98	44	1.8	26	4	2
4.9	_	I	_	2.3	12	22	12		0.2	75	76	44	1.9	29	3	_
4.5	_	I	_	2.2	7	29	11		1.0—	99	83 78	32	2.0	29	2	1
4-3	_	1	_	2.1	11	23	11		0.0	79	78	42	2. I	24	3	1
4. I	_	•	_	2.0	17	47	27		1.0+	78	67	4 I	2.2	14	1	2
4.0	_	÷	_	1.9 1.8	16	42	19		0.2	90	61	29	2.3	16	I	-
	_	•	1		9	40	16		0.3	91	47	34	2.4	8	3	1
3.9 3.8	_	÷	<u>.</u>	1.7	20	61	19		0.4	97	54	22	2.5	2	1	_
3.7	_	3	1	1.6	18	63	31		0.5	82	47	29	2.6	3	1	_
3.6		2	<u>.</u>	1.5	40	86	26		0.6	74	44	15	2.7	3	1	1
3.0	_	2	-	1.4	44	89	27		0.7	64	29	26	2.8	2	2	_
3.5	_	4	į	1.3	35	82	35		0.8	60	24	19	2.9	-	_	1
3.4	_	7	÷	1.2	40	95	29		0.9	72	30	20	3.0	_	I	I
3·3 3.2		6	·	1.1	44	76	38		1.0	70	2 [11	3.1	_	-	I
3.1		-	T	1.0	49	124	46		I.I	66	10	5	3.5		2	
3.0	_	3	•	0.9	57	99	44		1.2	49	14	12	3.6			_
2.9	_	3	4	o.8	63	101	34		1.3	54	9	6		_		
-2.8	2	4	<u>.</u>	-0.7	65	83	4 I		+1.4	54	11	8	+4.0	I		

Zeichnet man nach den vorstehenden Zahlen die Vertheilungscurven auf, so besitzen diese im allgemeinen den normalen, durch das bekannte Gauss'sche Exponentialgesetz vorgeschriebenen Verlauf. Kleine Abweichungen von der Symmetrie sind allerdings angedeutet, treten jedoch nicht so stark auf, dass man sie nicht als Reste von unausgeglichenen Zufälligkeiten ansehen könnte. Ausgesprochen ist dagegen die übernormale Häufigkeit der stärker vom Durchschnitt abweichenden Werthe, wie das allgemein stattfindet, wenn Beobachtungsmassen von verschiedenem Genauigkeitsgrade gemischt werden. Im vorliegenden Fall war die Ursache für solche Genauigkeitsschwankungen durch mancherlei Umstände gegeben, so z. B. durch die Zahl der benutzten Anhaltsterne, durch die Sternfülle, durch die wechselnde Durchsichtigkeit der Luft und durch das verschiedenartige Ablaufen thermischer Einwirkungen. Das spricht sich zum Theil auch in den mittleren Fehlern der auf einem Stern beruhenden W.—O. aus. Man findet nämlich für diese m. F. die Werthe

Engelmann: 0.089 1.07 Peter: 0.079 1.00 Schumann: 0.069 1.01

Die grösseren Werthe bei Engelmann, die in den Curven noch viel auffallender zum Ausdruck kommen, dürsten wesentlich von der Spärlichkeit der Anhaltsterne herrühren, andererseits steht der kleine Werth bei den Rectascensionen von Schumann damit im Einklang, dass bei den Revisionszonen der Beobachter im allgemeinen mehr Fäden als sonst registriren konnte.

Aus den vorstehenden Zahlen folgen als mittlere Fehler einer einmal beobachteten Coordinate die Beträge Engelmann: 0.063 0.76 Peter: 0.056 0.71 Schumann: 0.049 0.71

Denkt man sich den Fehler der einzelnen Beobachtung aus einem constanten Fehler der betreffenden Zone und aus einem hinzutretenden zufälligen Bestandtheil zusammengesetzt, so bringen die angegebenen m. F. die durchschnittliche Wirkung der zufälligen Fehler und der Schwankungen der Zonensehler zum Ausdruck.

Bei den Hayn'schen Beobachtungen war das Material für eine ähnliche Untersuchung nicht ausreichend; man wird jedoch die Genauigkeit dieser Reihe sicher nicht überschätzen, wenn man für sie die unter Engelmann gegebenen Werthe ansetzt.

Einrichtung des Catalogs.

Die Einrichtung des Catalogs unterscheidet sich nur in einigen untergeordneten Punkten von den übrigen Stücken des A.G.C. In den Catalog selbst aufgenommen sind nur die durch mindestens zwei unabhängige Beobachtungen vollständig gesicherten Positionen, alle übrigen nur auf einer Beobachtung beruhenden Oerter nicht programmmässiger Sterne sind in besondere Anhänge verwiesen worden. Ebendaselbst finden sich auch noch die Oerter von einigen mehrfach beobachteten nicht programmmässigen Sternen, die nicht als völlig gesichert anzusehen sind.

Alle umfangreicheren Bemerkungen zu einzelnen Sternen, ferner alle Refractormessungen von Begleitern oder schwachen Nachbarn der Catalogsterne sind in besonderen Anhängen zusammengestellt, auf die durch ein Sternchen vor der laufenden Nummer verwiesen wird.

Wo die Abweichung der Cataloggrössen von der B.D. den Betrag von o[®].4 überschreitet, ist diess in Fussnoten angeführt. Ebenso ist diess der Fall bei stärkeren Abweichungen der Schätzungen unter einander. Da die einzelnen Grössenschätzungen sich aber als verhältnissmässig unsicher erwiesen haben, sind hier nur Abweichungen von o[®].8 aufwärts berücksichtigt. Findet sich bei Doppelsternen ohne weitern Zusatz der Vermerk *dpl. med.«, so besagt diess nur, dass der Stern nachgewiesenermassen doppelt ist, und dass man mangels anderer Anhaltspunkte die Position als angenähert für die Mitte geltend anzusehen hat.

In besonderen Anhängen sind alle die Fälle aufgeführt, wo die Abweichungen zwischen dem grössten und dem kleinsten Werth den Betrag von o. 24 und 2. 4 überschreiten. Hierbei handelt es sich, wenn nur zwei Beobachtungen vorliegen, stets um nicht programmmässige Sterne. Der Hinweis auf diese Anhänge wird durch ein der Rectascension oder Declination angefügtes Sternchen gegeben. Auch bei bekannter oder doch wenigstens deutlich ausgesprochener Eigenbewegung sind die abweichenden Beobachtungen, sobald die Differenzen die festgesetzten Grenzen überschreiten, in den Anhang aufgenommen worden. Das gleiche geschah in den Fällen, wo in ausführlicheren Noten in den anderen Anhängen auf die Eigenbewegung näher eingegangen ist.

Sind bei einem Stern zwei verschiedene Epochen angegeben, so steht die der Rectascension angehörige links, die der Declination angehörige rechts.

Ist ein Stern in mehr als vier Zonen beobachtet, so findet sich in der betreffenden Spalte nur die Zahl der Zonen angegeben. Der Nachweis der einzelnen Zonen selbst ist für alle derartigen Sterne in den Anhängen I gegeben. Ein der Zonennummer angefügtes α oder δ bedeutet, dass der Stern in dieser Zone nur in Rectascension oder nur in Declination beobachtet ist. Das Zeichen R in der Zonenspalte gibt einen Refractoranschluss an. Eine in Klammern hinter R beigefügte Zahl bezeichnet die Anzahl der selbständigen Anschlüsse, wobei nicht unterschieden wurde, ob der Stern an mehreren Abenden oder aber innerhalb eines Abends an mehrere Vergleichsterne angeschlossen worden ist. Das Nähere hierzu ist aus dem auf die Uebersicht der Zonen folgenden Verzeichniss der Refractoranschlüsse zu ersehen.

Uebersicht der 1868—1872 und 1883—1893 beobachteten Zonen.

Der Inhalt des nachfolgenden Zonennachweises ist aus den Columnenköpfen direct ersichtlich und bedarf nur weniger erläuternder Bemerkungen. Bei Angabe der Ausdehnung der einzelnen Zonen sind die Rectascensionen der äussersten die Zone einschliessenden Zeit sterne angeführt. Bei Engelmann liegen Beobachtungen von Polsternen häufig noch ausserhalb dieser Grenzen. Für die Beobachtungen der südlichen Zone und die Revisionsbeobachtungen sind meist zu Anfang und Ende der einzelnen Zonen einige Anhaltsterne nur in Rectascension beobachtet. Im Zonennachweis ist keine Rücksicht darauf genommen, ob ein Anhaltstern in beiden oder nur in einer Coordinate beobachtet ist. Ebenso ist bei der Anzahl der in den einzelnen Zonen beobachteten Zonensterne nicht vermerkt, ob nur eine Coordinate beobachtet ist oder als brauchbar angesehen werden kann.

Schumann und Hayn haben Ruhe und Schärfe der Bilder fast durchweg in Zahlen gegeben, wo I die grösste, 4 die geringste Ruhe und Schärfe bezeichnet. Die entsprechenden Bemerkungen bei Engelmann bedürfen keiner näheren Erklärung, hingegen ist zu erwähnen, dass bei Peter die Bemerkungen betreffs der »Luft« sich im wesentlichen auf die Ruhe, betreffs der »Bilder« auf die Schärfe der Sternbilder beziehen.

		.046		_		hnung Zone	Anz		- 1	7.	oner	etar		Temp.	
Zone	KI.	1868	5	Ep.		F. u. P. St. Ende	F.	tern P.	- 1		on		is	R.	Bemerkungen
			·			<u> </u>									
į.							n E	nge							achter am Kreis: Bruhns).
I	W.	Jan. 1	٠,		2 b 0 m	• •	3	I	49	2		9		5°	Sterne alle gut.
2	*		1 1	.06	5 18	7 37	4	I	56	6	I	7	1	0	Sterne unruhig.
3	>	i	>	.06	7 32	9 12	4	I	54	8	3	9	0	0	Sterne sehr unruhig.
4	*	Feb. 1	8	.13	5 48	9 38	5	I	73	6	3	9	18	1	Sterne sehr unruhig; Grössen unsicher wegen Nebels; mehr- mals Wolken notirt; am Schluss trübe.
5	»	» 2	3	.15	7 55	9 12	3	I	59	8	I	9	0	1	
6	*	>	»	.15	9 53	11 14	3	-	54	10	3	11	I	0	
7	>	März 1	3	.20	7 32	9 12	3	I	56	8	2	8	58	4	
8	»	» 1	4	.20	7 37	9 12	3	I	31	8	1	9	0	5	Sterne unruhig.
9	»	»	»	.20	9 53	11 7	3	-	58	10	ĭ	11	0	3	Sterne sehr unruhig.
10	>	>	>	.20	11 59	12 35	2	I	28	12	5	12	31	3	Sterne unruhig.
11	Ο.	» I	5	.20	7 32	9 12	3	1	58	8	3	9	0	2	Sterne unruhig.
12	>	» 1	6	.21	7 55	9 12	3	1	61	8	I	9	0	2	Sterne sehr unruhig.
13	»	>	»	.21	98	11 7	3	-	57	10	3	11	1	ı	
14	>	>	»	.21	11 59	13 28	2	I	55	12	5	I 2	59	1	
, 15	»	» 2	5	.23	7 32	10 58	5	I	13	10	1	10	13	I	Sterne höchst unruhig.
16	*	»	»	.23	10 58	13 48	3	1	53	12	6	13	1	i —ı	-
17	>	» 2	6	.24	7 32	9 12	3	2	60	8	I	9	1	1	Sterne herrlich; zuletzt dunstig.
18	*	April	2	.26	7 32	9 12	2	I	53	8	7	8	58	5	Sterne sehr schön.
19	>	»	>	.26	9 53	11 7	3	_	59	10	I	11	0	3	Sterne gut.
20	»	>	>	.26	11 7	13 48	3	I	52	12	I	13	I	2	
21	>	>	3	.26	7 32	9 12	3	I	48	8	11	9	0	5	Sterne schön.
22	>	>	>	.26	9 8	13 48	4	1	52	12	I	13	0	2	
23	,	>	4	.26	8 25	10 26	3	I	58	9	2	10	0	9	Sterne schön.
24	>	»	>	.26	10 26	12 35	3	I	52	11	0	12	0	7	Sterne schön.
25	>	» 2	3	.31	11 59	13 48	3	I	44	12	5	13	0	8	
26	*	>	»	.31	13 55	15 40	3	_	57	14	3	15	2	7	
27	w.	Mai	6	.35	10 58	13 28	3	ī	57	12	6	13	1	6	Sterne unruhig.
28	>	>	»	.35	13 48	15 40	3	_	61	14	3	15	2	4	Sterne sehr unruhig.
29	,	»	8	.36	_	13 28	I	1	59	12	1	13	I	10	Am Schluss Sterne sehr unruhig.
30	*	>	»	.36	13 48	15 40	4	_	59	14	2	15	2	8	
31	»	»	9	.36	11 59	13 28	2	I	53	12	1	13	0	12	Sterne sehr schön.
32	>	»	>	.36	13 48	16 7	5	_	59	14	1	15	2	10	
33	>	» 1	4	.37	11 59	13 28	2	I	43	12	5	13	0	14	
34	,		>	.37	13 48	16 21	6	_	58	14	ı	15	2	12	
35	•		15	.37	11 59	13 28	2	I	53	12	1	12		14	Sterne schön, nur gegen Ende der Zone schlecht.
36	»	l	»	.37	13 48	15 40	4	_	57	14	3	15	2	14	and and and and an anne ameans
37	»	l	6	.38	14 44	16 19	4	_	62	15	ı	16	2	12	Sterne unruhig.
38	ا ر	l	8	.38	12 49	14 40	3	_	63	_	ı	14	2	13	Siting amang.

		1		Augal	hnung	-			r				
Zone	וא	1868	Ep.		Zone		ahl		Zor	en	sterne	Temp.	Bemerkungen
Zone	151.	1869	Ep.	einschl. l Anf.	F. u. P. St. Ende	_	tern P.		vo		bis	R.	Demerkungen
一十		25 1 0	(0.0										
٠,١	w.	Mai 18	_		16h19m	3	I	62	-		16 ^h 2 ^m	110	
40	»	» 19	.38	12 56	_	2	-	60	1		14 2	14	Sterne sehr schön; stellenweise aber wahrscheinlich Cirri.
41	•	> >	.38	14 59	16 19	3	I	59	•		16 2	11	Sterne unruhig von Mitte ab.
42	0.	> 28	.41	13 48	-	3	2	58			15 2	15	Sterne schwach und unruhig.
43	*	> 29	.41	13 55	15 22	2	-	59			15 3	14	Sterne unruhig.
44	>	> >	.41		17 29	3	1	58	16		17 2 16 59	13	Sterne sehr unruhig.
45 46	5	Juni 13	.45	15 50 15 30	17 37 17 37	3	2 I	59 59			17 1	14	Luft gut.
47	5	» 18	.47	15 40	17 29	3		59	۱ .		17 1	11	Sterne unruhig.
48	,	> >	.47	17 37	19 19	3	-	62	۱ ـ		19 2	9	Sterne sehr unruhig.
49	»	> 20	-47	17 29	19 19	4	_	62	١ ـ	-	19 1	111	Sterne unruhig, am Schluss sehr unruhig.
	w.	» 2I	.47		17 29	3	1	59	16		17 2	15	
51	>	» »	-47	17 37	19 19	3	_	64	18		19 2	13	Sterne sehr verwaschen.
52	»	» 26	.49	15 50	17 37	3	2	60		-	16 59	14	Im Anfang Cirri.
53	>	Dec. 12	.95	0 6	2 21	3	2	61	į .	2	2 [-1	Sterne sehr unruhig; von Nr. 24 an helle Fäden.
54	>	> >	.95	2 55	4 28	3	_	53	3	I	4 2	-1	Am Schluss Sterne sehr unruhig.
55	>	» 14	.95)				56	_	2	1 1	2	_
56	•	» »	.95	23 20	3 24	4	1	66	2	0	3 1	1	
57	»	» »	.95	4 55	6 17	2	I	69	5	0	6 0	1	Am Schluss Sterne unruhig.
58	»	» 17	.96	5 40	7 32	4	-	69	6	I	7 1	1	Sterne unruhig bis höchst unruhig; gegen Schluss leichte
									1				Wolken.
59	*	» 23	.98	3 56	5 18	3	1	42	1 .	2	4 48	3	Sterne sehr unruhig, am Schluss Wolken.
60	»		69.00	23 53	2 1 1	3	I	41	1		2 0	2	Sterne sehr unruhig, dunstig.
61	*	Jan. 4	10.	23 33	5 18	4	I	59		I	4 I	2	Sterne sehr unruhig, Wolken im Anfange.
. 1	О.	» 6 » 8	.02	0 42	2 21	4	1	54		0	1 59	3	C4
63	•		.02	0 56	2 21	3	-	48		I	2 2	1	Sterne unruhig.
64	"	» II » »	.03	0 6	2 21	3	I	63		•	2 1	0	Sterne unruhig. Sterne sehr unruhig.
65 66	*	» »	.03	2 21 5 48	4 15 6 56	3 2	- I	65 20		1 2	4 1	I	Sterne sehr unruhig.
67	•	» 12	.03	0 56	2 21	2	1	56	i '	<u>.</u> I	7 43	i	Sterne sehr unruhig.
68	*	> >	.03	2 55	4 15	3	_	55	1	I	4 2	-1	Sterne sehr unruhig.
69		> >	.03	5 58	7 32	2	_	58,		0	7 1	-3	Sterne sehr unruhig.
70	>	» I4	.04	4 28	6 17	2	I	63		ı	6 0	_2	Sterne schön, Luft sehr durchsichtig.
71	>	» »	.04	6 56	8 9	2	_	62	7		8 1	-2	Am Schluss Cirri.
72	»	> 15	.04	1 4	3 4	4	1	66	11.		3 1	—r	Sterne sehr schön, in der Dämmerung begonnen.
73	»	» »	.04	3 56	6 56	3	_	63	4		5 33	-1	Sterne unruhig im Anfang, später gut.
74	»	» »	.04	6 56	8 9	2	-	68	7	1	8 o	-2	Sterne gut.
75	*	» 18	.05	8 9	8 40	4	-	54	7	3	8 o	-7	Sterne sehr schlecht.
76	>	» 19	.05	1 35	3 4	3	I	55	1	2	3 1.	-4	Sterne anfangs schön, von Mitte ab unruhig
77	»	> »	.05	3 4	6 17	4	-	44	5	6	5 50	-5	Häufig Cirri.
78	»	» 25	.07	2 11	4 28	4	I	65	3	I	4 1	-5	Sterne schlecht und sehr unruhig.
79	»	» 31	.09	3 53	7 12	4	I	44	6 1	4	6 59	5	Einzelne Wolken.
80	»	Febr. 2	.09	2 42	4 15	4	-	65	3	0	4 0	5	Sterne schön.
81	»	» 5	.10	3 4	7 12	3	-	69	6	I	7 1	5	
82	*	» »	.10	7 11	10 9	4	-	55		3	9 57	3	Sterne schlecht.
83	»	» 6	.10	3 56	5 58	2	1	55	1 :	2	5 1	6	Sterne sehr schön.
84	×	» »	.10	5 58	7 12	3	-	63	1	2	7 1	5	
85	*	» »	.10	8 25	10 9	3	-	54	1 -	I	9 57	3	A. S.
86	*	* 7	.10	3 53	7 55	3	-	52 56		2	4 59	7	Am Schluss Cirri.
87	»	» »	.10	7 55	10 9	3	-	56	_		10 1	6	Storme cohe cohlecht sardioscop of con-
88 89	»	» I3	.12	3 53	7 32	4	-	74	1	3	5 7	2	Sterne sehr schlecht, zerfliessen oft ganz. Sterne schlecht.
CIL	*	» 15	.13	3 53	5 48	4	-	61	1	0	5 1	3 1	Sterne anfangs gut, verschlechtern sich aber bald, von
		» 16	.13	8 37	10 9	4	-	60	9	0	10 0	•	Mitte ab sehr schlecht.
90	*	1	1	4	I								
90	*	März 1 1	ρ1.	9 5 2	11 7	3	_	57	10	I	11 0	0	
		März I I	.19	9 53 11 13	11 7	3	-	57 24	10 11 3		II 0 I2 I	0 ' —2	Sterne ziemlich unruhig. Sterne sehr unruhig.

_		1869		Ausdehnun der Zone		Anzah		Zana	nsterne		Temp.	
Zone	KI.	1870	Ep.	einschl. F. u. P. Anf. End	St.	Ster F. P.		von	nsterne bis	1	R.	Bemerkungen
94	w.	März 2 I	69.22	8 ^h 37 ^m 10 ^h	ı m	3 -	55	9 _p 0 _n	10h	ı m	2°	Nach der Mitte Wolken, am Schluss Sterne verwaschen.
95	>	» 28	.24	8 37 10 2	- 1	4 1	59	9 2	10	0	3	
96	2) 20	» » » 29	.24	10 42 12 2	- 1	4 I	53	10 44		- 1	2	Sterne sehr schön.
97 98	>	> 29 > >	.24	7 55 10		4 I 4 I	55 55	8 59	9 57	1	5	Sterne sent schon.
99	>	April 12	.28	9 45 11 5	1	5 -	60	10 1	11 (0	11	Sterne sehr schön.
100	20	> >	.28	12 35 14 1	- 1	2 I	60	13 1	•	2	10	Sterne unruhig und verwaschen, in der Mitte Wolken.
101	*	» 13	.28 .28	9 34 11	7	3 -	61 57	10 2	11 (ĺ	8	Dunstige Luft, Sterne unruhig. Sterne unruhig.
103	o.	> 14	.29	9 53 11 4		3 -	61		14 (- 1	12	Sterne uniung.
104	>	» »	.29	12 13 14 1	- 1	3 1	63	l .	14 2	2	9	
105	>	» 22	.31	10 26 12 1	- 1	3 1	53	11 4	12		7	
106	» »	» »	.31	12 56 14 3	- 1	3 1	58	Н	•	0	7	Stame sakka
107	»	» 27 » »	.32	10 I 12 I 12 56 14 I	_	4 - 2 I	42 58	11 21	12	2	11	Sterne schön.
109	*	» 28	.33	10 1 12 1	- 1	3 -	54	1	12		14	Sterne sehr schön.
110	»	» »	.33	12 56 14 5	_	4 I	64	13 1	•	2	12	
111	×	» 29	.33	10 1 13 2	- 1	3 1	55	11 1	-	5	6	Sterne sehr unruhig und verwaschen.
112	* *	» » Mai 11	.33 .36	13 48 15 2 15 22 15 4	- 1	3 - 4 I	59 54	14 I 14 4	•	2 2	10	Sterne sehr unruhig. Sterne schlecht.
114	>	» 12	.36	13 48 14 1	- 1	3 -	4	14 3	14 4		12	
115	*	> 14	∙37	14 10 16		4 1	6 6	14 42	16 2	2	6	Sterne schlecht.
116	* ;	» 27	.40	14 59 16 1	- 1	5 -	42	15 1	16 2	- 1	11	Im Anfang Cirri, Sterne schlecht.
117	w.:	Juni 30 Juli 4	.50	19 12 19 4 18 18 18 5		4 I 5 2	60 65	18 7	19 1	6	11	Sterne sehr schön.
119	>	» 5	.51	16 8 18 1		3 2		17 11	18		14	
120	*	> >	.51	18 40 20 2	- 1	10 -	63	19 2	20	1	13	Sterne schön.
121	»	» II	-53	16 51 18	l	2 2	60		18 2	- 1	12	Sterne sehr unruhig.
122	» »	» » » 12	·53	18 40 20 2 17 29 18	٠ ١	7 - 2 2	65 56	19 3	20 I		10 12	Sterne unruhig und schlecht.
124	*	» »	.53	18 40 20 2	- 1	8 -	61	19 2		2	11	Sterne sehr schlecht.
125	>	» 13	-53	16 51 18 5	9	5 3	65	17 1	18 2	2	15	
126	»	» 19	-55	17 29 19 1	- 1	4 I	65	18 2	19	- 1	14	Sterne schön, Luft durchsichtig.
127	*	» 20 » 22	·55	19 40 21 16 51 20 3	- 1	5 2 7 I	61 59	20 I	21 2	- 1	11	Sterne verwaschen. Sterne sehr unrubig.
129	»	» 23	.56			4 3	62	18 3	19	- 1	14	
130	*	» »	.56	19 40 21	9	4 I	64	20 I	21 (0	12	Im Anfang wohl einige Cirri.
131	*	» 28	ا ۔ ا	,,,,							_	Nachträglich unterdrückt.
132	*	» 30 » »	.58 .58	17 54 19 1 19 40 21	9	3 -	59 59	18 4 20 I	19 2	2	18 15	Im letzten Drittel Wolken.
134	»	Aug. 3	.59	19 12 19 1	٠ ١	2 -	60	18 10			11	Sterne unruhig und verwaschen.
135	*	» »	.59	19 40 21 1	- 1	4 I	53	20 I	21 (0	10	
136		Nov. 23	.90	22 35 0 1	- 1	4 I	60	23 1		I	0	Sa usanti-
137	*	» » » 24	.90	0 56 2 3		4 2 5 1	54 60	I 5	2 1		0	Sterne unruhig.
139	»	» »	.90	23 46 1 2		4 1	57	o 8	1 1	- 1	o ,	
140	*	» 29	.91	3 53 4 4	4	4 I	26	4 I	4 33	3	-1	Sterne sehr unruhig, am Schluss Wolken.
141	*	Dec. 7	.93	22 40 0 1	- 1	5 1	66	23 I	23 59	- 1	-2	Sterne schlecht.
142	»	» » » 8	.93 .94	4 28 6 3 22 40 0 I	- 1	4 2	93 66	4 36 23 2		4	-3 -4	Sterne ausserordentlich schlecht. Sterne schlecht.
144	w.	Febr. 3	70.09	2 55 4 1	- 1	4 I	61	3 3		0	— 4	Sterne schlecht.
145	»	» »	.09	6 56 8 2		4 1	67	7 1	8 1		-4	Sterne schlecht.
146	»	» 4	.10	2 55 4 2		5 1	62	3 2	4 1		-5	Sterne unruhig.
147	» »	» » » 5	.10	4 12 8 2 6 44 8 4		6 I	55	7 4	8 6	0	8 10	Sterne sehr unruhig.
.40	"	» 5		U 44 O 4		5 2	52	7 3	0 (ا د	_10	Sterne schlecht, Beleuchtung wegen Kälte sehr matt und schwankend.
149	*	» 6	.10	3 53 5 1	8	4 I	57	4 2	5 4	0	-10	

				Ausdehnu		Anzah	l der					
Zone	Kl.	1870	Ep.	der Zon einschl. F. u.		Ster	ne	Zone	nster	ne	Temp.	Bemerkungen
					nde	F. P.	Zon.	von	ь	is	R.	
150	w.	Febr. 6	70.10	6 ^h 56 ^m 8 ^l	125m	4 -	63	7 ^h 3	m 81	022	-12°	Sterne schlecht.
151	>	» 7	.10		18	4 1	60	4 3		1	-9	Sterne schön.
152	»	* *	.10		25	4 -	64	7 2		58	-12	Sterne schlecht.
153	×	» 10	.11		18	4 -	54	4 1	5	ī	-8	Sterne schön.
154	»	» 15	.13		58	6 -	62	4 0		1	– 8	
155	,	» 25	.15		17	4 1	65	5 2	-	1	0	Sterne sehr schön, Luft sehr durchsichtig.
156	»	» »	.15	_	12	3 -	64	8 1	9	1	-1	
157	»	März 1	.16	4 47 6	30	4 I	66	5 1	6	1	3	Sterne schön.
158	»	» 3	.17	7 56 9	34	4 1	67	8 1	9	1	1	Luft sehr durchsichtig, gegen Schluss Sterne unruhig.
159	>	» 6	.18	5 48 7	20	4 1	62	6 3	6	59	0	Klare Luft, gegen Schluss Sterne unruhig.
160	×	» »	.18	8 51 10	26	4 -	55	9 3	9	57	-1	Sterne sehr unruhig und verwaschen.
161	»	» 7	.18	١ ٠	26	6 2	60	9 1		0	-3	Sterne unruhig und verwaschen.
162	×	» I3	.20	-	58	8 1	61	7 4	8	1	-2	Sterne unruhig.
163	О.	» 15	.20		25	5 1	62	7 3	8	1	-ı	Sterne sehr schön, Luft sehr durchsichtig.
164	*	> 19	.21		25	3 1	55	7 1	8	0	0	Sterne sehr schön.
165	»	» »	.21	10 26 11		4 -	19	11 0		i	1-1	
166		April 18	.30	10 26 12	_ [7 1	57	11 7	12	I	7	
167	W.	» 19	.30	10 26 12	_ 1	7 2	57	11 1	12	I	8	
168	*	» 20	.30	10 26 12		7 1	54	11 1		I	8	!
169	*	Mai 17	.38	14 35 16	-	6 2	58	15 2	16	2	9	Starne gagen Schluss unruhis
170	*	» 18	.38	14 35 16		6 3	57	15 3		3	II	Sterne gegen Schluss unruhig.
171	*	» 19	.38	14 40 16	ŀ	6 -	41 61	15 2			14	Stark dunstig, später dicke Cirri; abgebrochen wegen Wolken. Sehr dunstig, fast alle Beobachtungen unsicher wegen
172	»	> 21	•39	15 29 17	9	6 -	61	15 43	16	45	14	Schwäche, Schluss wegen Wolken.
173	o.	» 26	.40	14 40 16	24	6 -	60	15 1	16	. 2	5	Sterne sehr unruhig.
174	*	» »	.40	16 46 18		4 2	60	17 2	_	0	4	Ĭ
175	»	» 27	.40	14 50 16		5 -	61	15 2		2	6	
176	»	» »	.40	16 46 18		4 2	62	17 4	18	1	6	Ì
177	»	» 28	.41	15 44 17	37	5 1	62	16 1	17	2	5	1
178	>	» 29	.41	14 40 16	24	5 -	58	15 3	16	3	9	i
179	»	» »	.41	16 46 18	18	3 2	71	17 1	18	6	7	
180	»	» 30	.41	15 40 17	37	5 1	65	16 I	16	59	9	
181	>	Juni 4	-43	14 50 16	- 1	7 1	57	15 9		2	10	
182	>	» 6	-43	14 59 16	52	5 2	7	15 1	15	8	11	ļ
183	w.	> I4	·45	15 40 17	- 1	3 1	61	16 3	17	I	13	
184	>	» »	-45	17 29 19	- 1	4 -	70	18 1	19	6	12	Sterne unruhig und etwas verwaschen.
185	»	» 15	.46	15 40 17		3 2	62	16 2	17	2	15	<u>'</u>
186	*	> >	.46		19	4 -	68	18 2	19	0	14	
187	»	» 16	.46	15 38 17	- 1	4 3	57	16 1	16	!	16	Sterne sehr schön.
188	>	» »	46	17 29 19	-	4 -	66	18 1	19	1	14	C4
189	*	» 21	-47	16 30 17	- 1	2 -	22	16 33		2	11	Sterne unruhig.
190	"	> >	.47	17 29 19	- 1	6 -	64	18 2	•	I	10	Sterne unruhig.
191	*	> 22	.48	16 24 18 18 50 20		5 2	67	16 4	18	ı	14	Sterne etwas verwaschen.
192	*	» »	.48	18 50 20 16 46 18	- 1	4 -	70	19 1	20 18	3 2	11	Sterne etwas verwaschen. Sterne unruhig.
193 194	» »	» 30 » »	.50 .50	18 50 20	- 1	3 1	53 70	17 3	20	2 2	9	Sterne unrunig. Sterne unruhig und verwaschen.
194	ő.	Juli 7	.50	16 52 18	- 1	5 - 3 I	59	19 I	_	1	12	Sterne unruhig.
196	٠. د	» »	.52	18 50 20	l l	6 -	64	19 2		1	10	· ·
197	»	» 8	.52	16 46 18	-	3 3	66	17 2	_		14	Sterne sehr schön.
198	»	» »	.52		27	5 I	65	19 3	20	- 1	12	Sterne schön.
199	»	» 10	.52	17 29 19	- 1	5 -	63	18 3		- 1	15	Stern sehr schön.
200	»	» »	.52	19 40 21	- 1	3 1	63	20 I	_	. 1	14	Sterne sehr schön.
201	»	» I4	-54	16 46 18	- 1	3 -	57	17 2	18	- 1	14	Dunstig, Sterne unruhig.
202	»	> »	•54	18 54 20	- 1	4 -	65	19 1	20	[12	<u> </u>
203	»	» 15	-54	16 52 18		2 2	60	17 2	18		15	
204	»	» »	.54		27	5 1	72	19 1	20	2	13	1
205	»	» 16	.54	19 19 20		5 1		20 I	20	18	14	
41												ı

				Ausdehnung	Anzahl der	-	m	
Zone	K1.	1870	Ep.	der Zone einschl. F. u. P. St.	Sterne F. P. Zon.	Zonensterne von bis	Temp.	Bemerkungen
	Н			Anf. Ende			#	
206	0.	Juli 23	70.56		5 1 78	18h 1m 19h 7	11	Sterne unruhig.
207	>	*	.56	20 37 22 15	3 - 62	21 2 22 1	10	Sterne verwaschen und unruhig.
208	*	× 24	.56	17 29 19 19	5 - 68	18 2 19 1	13	Sterne schön, gegen Schluss aber unruhig.
209	*	* *	.56	20 27 21 16	3 1 66	20 1 21 0	11	Sterne sehr unruhig. Sterne unruhig, gegen Schluss sehr unruhig und verwaschen.
210	*	» 25	-57	17 29 19 19 19 19 16	6 - 70	18 2 19 1	13	Sterne unituing, gegen Schruss sehr unituing und verwaschen.
211	» >	» » » 26	·57	17 29 19 19	4 1 65 5 - 72	18 1 19 1	15	
213		» »	·57	19 40 21 16	4 1 62	20 0 21 0	13	Sterne unruhig und verwaschen.
214	,	» 27	.57	17 54 19 19	3 - 72	18 2 19 0	17	Sterne gut.
215	>	» »	.57	19 40 21 16	4 1 69	20 I 2I O	15	
216	»	Sept. 19	.72	18 50 20 31	4 1 72	19 2 20 1	8	Sterne unruhig und verwaschen.
217	»	» »	.72	20 34 22 15	4 - 64	21 2 22 I	6	Sterne sehr unruhig und verwaschen.
218	»	» 20	.72	21 38 23 10	3 - 66	22 I 23 I	8	Sterne gegen Schluss sehr verwaschen.
219	>	» »	.72	23 19 1 47	5 I 44	0512	8	Sterne sehr unruhig und verwaschen.
220	>	> 22	.73	1940 21 9	3 1 63	20 I 21 O	8	Sehr klar.
221	>	» »	.73	21 55 23 23	4 - 69	22 1 23 2	7	
222	>	» 23	-73	18 40 20 27	6 1 71	19 1 20 3	7	Sterne schön.
223	»	» 24	.73	18 50 20 5	3 2 73	19 I 20 2	8	Sehr durchsichtig.
224	*	» »	.73	20 11 22 35	4 - 59	21 6 22 0	7	Sterne unruhig.
225	*	» 25 » 26	.73	18 40 20 31	7 2 65	19 0 19 59	10	Sterne sehr schön, im Anfang Dämmerung. Im Anfang Dämmerung, Sterne schön.
226	»	» 26 » »	·74	18 50 20 11 20 27 22 15	4 2 70	19 2 20 0 21 1 22 0	11	Luft durchsichtig, Sterne schön.
228	»	» 27	.74	18 18 20 11	5 2 57	18 57 20 1	11	Im Anfang Dämmerung, Sterne schön, Luft sehr durch- sichtig.
229		> »	.74	20 27 22 15	4 - 77	20 55 22 2	9	Sterne etwas verwaschen.
230	>	» 28	-74	18 40 21 38	6 2 70	18 54 21 0	7	Im Anfang Dämmerung, Sterne unruhig und verwaschen.
231	>	> »	.74	21 38 23 23	5 - 54	22 2 23 I	5	Sterne sehr verwaschen und unruhig.
232	>	» 30					1	(Nachträglich unterdrückt.)
233	»	Oct. 1	.75	19 19 23 23	6 1 64	20 3 21 1	8	Sterne sehr schön.
234	*	* *	∙75	,	56	22 2 22 59	6	Relais klebt oft, gegen Schluss Sterne unruhig.
235	>	> >	.75	0 7 1 25	2 1 34	0 29 1 1	8	Gegen Schluss Sterne schlecht.
236	*	» 2	.75	19 19 21 16	6 1 64 5 - 62	20 2 21 13	7	
237 238	*	» » » 3	·75	21 16 23 23 19 19 21 16	5 1 56	22 4 22 59	8	Sterne sehr schön.
239	,	» 3 » »	.76	22 58 0 23	3 1 65	23 1 0 1	5	Sterne unruhig und verwaschen.
240	, ,	» 5	.76)	28	20 6 21 13	6	Sterne schr schön.
241	>	> >	.76	19 40 22 58	7 1 58	21 15 22 5	6	
242	w.	» 6	.76	19 19 22 4	5 - 50	21 4 21 46	5	Am Schluss trübe.
243	>	» 15	-79	20 41 1 25	5 - 17	1 1 119	I	Sterne ganz nebelig und verwaschen, wegen dicken Nebels abgebrochen.
244	»	» 16	.79	19 19 21 16	4 1 70	20 3 21 0	4	Sterne unruhig.
245	20	> >	.79	21 16 0 7	7 1 60	22 2 23 1	3	
246	>	81 «	.80	19 19 21 16	5 1 67	20 1 21 0	6	Stome unsubia
247	>	» »	.80	21 38 23 23	4 - 68	22 1 23 1	3	Sterne unruhig. Sterne unruhig und verwaschen.
248	*	* *	.80	07256	4 1 60	1120	2	(Nachträglich unterdrückt.)
249 250	>	» 25 » 27	.82	20 27 22 4	4 - 51	21 9 21 53	5	Gegen Mitte Sterne schr unrubig.
251	*	» »	.82	22 35 0 7	2 1 56	23 4 0 1	4	
252	*	» »	.82	1 25 3 24	4 - 59	2 1 2 59	3	Sterne verwaschen, am Schluss Wolken.
253	»	Nov. 7	.85	19 40 22 15	6 1 65	21 2 22 I	0	Sterne sehr unruhig, dunstig.
254	*	» I4	.87	20 27 22 15	5 1 67	21 2 22 0	2	Sterne etwas verwaschen.
255	»	» »	.87	22 58 2 0	4 - 69	23 I O 4	2	
256	>	» 16	.88	21 55 0 7	4 - 78	23 1 23 59	2	Sterne verwaschen.
257	>	» 17	.88		5 - 73	21 1 22 O	2	Sterne schön, Luft sehr durchsichtig.
258	*	» »	.88	22 35 2 11	6 1 69	23 1 0 1	I	Sterne verwaschen.
259	*	» 18	.88	22 58 2 21	8 - 66	1 1 2 1	I	Sterne sehr verwaschen und unruhig.
260	,	» 19	.88	20 31 22 15	3 - 80	21 1 22 5	5	l

		1870		Ausde	hnung	A	hl J	i			—————————————————————————————————————
Zone	Kl.	1871	Ep.	der :	Zone	i -	hl der erne	Zone	nsterne	Temp.	Bemerkungen
		1872	•	einschl. l Anf.	F. u. P. St. Ende	l	P. Zon.	von	bis	R.	
261	w.	Nov. 19	70.88	22h25m	1 ^h 25 ^m	5	ı 48	23 ^h 1	m 23 ^h 42 ^m	4°	Luft sehr durchsichtig, späterhin Sterne etwas verwaschen.
262	>	> 24	.90	21 38	23 10	1	- 61	22 4	22 59	6	Sterne sehr schön, gegen Schluss Cirri.
263	»	> >	.90	23 19	1 25	1 -	1 56	23 42	0 50	5	Wolken, abgebrochen wegen Wolken.
264	»	l_	71.04	1 25	6 38		2 58	5 2	6 0	-10	Sterne sehr verwaschen.
265	»	» I4	.04	1 25	3 18] -	1 55	2 1	3 г	-10	Gelbes Feld, Sterne sehr verwaschen und unruhig.
266	»	> »	.04	4 29	6 38	4	1 64	5 2	6 2	-12	Das Gas brennt sehr schwach, Kreis schwer abzulesen.
267	»	» 15	.04	1 25	3 4	4	I 54	2 3	3 1	—12	Sterne ganz verwaschen.
268	>	> >	.04	3 18	6 38	5	1 64	5 1	6 1	-11	Von 5 ^h 43 ^m ab gelbes Feld.
269	*	» 16	.04	1 25	4 29	7	1 65	2 1	3 2	—5	Sterne schön.
270	О.	> 23	.06	1 25	3 24	5	1 64	2 9	3 2	-3	Sterne schön.
271	*	» »	.06	4 29	7 37	5	- 61	6 4	7 1	-6	Sterne sehr unruhig; von 6 ^h 46 ^m ab gelbes Feld.
272	» ·	> 31	.08 .08	1 25	3 24	6	- 43 - 108	2 4	3 4 6 30	-7 -8	In heller Dämmerung angefangen. Gelbes Feld, Sterne gut.
273 274	*	Febr. 1	.09	4 29 3 20	7 33	5	- 60	5 2 5 2	6 0	-10	Gelbes Feld, Sterne unruhig.
275	,	» »	.09	617	7 33	4	1 35	6 32	7 7	-10	Sterne schön.
276	»	» 22	.14	5 28	7 11	6	- 23	6 5	6 26	0	Sterne sehr schön, durchsichtige Luft, aber bald Wolken.
277	>	» 26	.16	4 12	6 38	6	1 62	5 5	6 1	5	Sterne schön.
278	»	März 1	.16	4 12	6 17	4	ı 67	5 1	6 і	-1	Sterne sehr unruhig.
279	»	» »	.16	6 38	8 51	5	- 68	7 1	7 58	—2	Sterne unruhig.
280	»	» 2	.17	4 12	6 17	5	1 58	5 1	6 г	1	Sterne sehr schön, Luft äusserst durchsichtig.
281	•	» »	.17	6 38	8 40	4	- 73	7 3	8 6	0	Sterne ausgezeichnet.
282)	» 5	.17	4 29	7 11	7	- 71	6 1	7 1	6	Sterne ausgezeichnet schön!!
283	×	» 7	.18	5 18	7 20	6	- 64	6 1	7 0	7	Sterne sehr schön!!
284		» 9	.19	5 18	8 40	9	1 77	6 2	8 10	3	0
285		» 13	.20	5 48	7 11	3	- 68	6 1	7 4	10	Sterne schön.
286 287	» w.	Vali 4	.20	7 20 18 40	8 5 I 20 34	5 8	1 37 1 65	1 8 1	8 31 19 59	1	Sterne sehr schön. Sterne unruhig.
288	, . ,)uli 4 » 8	.51		•	6	1 38	19 0	,	13	Sterne verwaschen und unruhig, gegen Schluss wahr- scheinlich Cirri.
289	,	> 10	.52	16 36	20 34	10	I 55	19 2	20 I	13	Gegen Mitte Sterne etwas verwaschen.
290	»	» 14	.53	b	_		39		20 0	13	Luft sehr durchsichtig, Sterne unruhig.
291	,	> »	.53	319 0	21 38	6	67	20 I	21 I	12	Zuletzt Cirri.
292	»	» 16	-54	17 37	21 16	9	2 70	20 3	21 2	13	Sterne unruhig und verwaschen.
293	*	» 17	-54	17 29	21 38	10	1 65	20 2		13	Luft sehr durchsichtig, Sterne schön.
294	×	> 27	-57	19 45	21 38	7	- 68	19 57		10	Sterne verwaschen.
295	*	» 31	.58		22 11	7	1 47	21 3		9	Sterne verwaschen und unruhig, zeitweilig Wolken.
296 297		Aug. 2	.59		22 15	6	1 81 1 44			10	Viel Cirri im Anfange. Sterne unruhig, zeitweilig Wolken.
297	"	» 7 » 8	.60 .60	20 27 20 27	21 59 22 15	7	I 44 I 69	21 I 21 2	•	10	Sterne gut.
299	1,	Jan. 31	1	4 29	7 33	6	1 69	11	7 1	0	Sterne schlecht.
300	,	Febr. 1	.09	2 32	6 38	8	2 72	5 0		0	
301	,	» 2	.09	2 56	7 33	9	2 65	6 2	7 1	0	Sterne gut.
302	»	» 3	.09	2 56	7 33	9	2 74	6 5	7 7	- 1	Dunstig.
303	»	» 10	11.	3 24	5 25	5	- 61	4 2	5 1	3	Sterne schön.
304	»	> >	.11	5 58	7 33	6	1 76	6 1	7 1	1	Sterne gut.
305	*	» 22	.14	4 29	7 33	8	1 6 ₅	6 2	7 0	2	
306	*	» 28	.16	4 16	6 17	4	1 72	5 1	6 5	-2	Sterne unruhig und verwaschen.
307	*	» »	.16	6 34	9 34	5	- 67	8 2	•	-3	Sterne scheusslich.
308	» -	März 3	.17	5 48	7 33	6	1 67	6 1	7 0	3	Sterne unruhig.
309	*	> 4 > 5	.17	5 18 5 48	7 20 7 20	6	- 73 I 21	6 I 6 23	7 5 6 43	5	
310	lo.	» 5 » 6	.18	7 11	9 53	8	1 61	8 3	9 0	5 4	Sterne schön, Luft sehr durchsichtig.
312	,	» 8	.18	7 11	9 33	8	1 66	8 1		5	Sterne sehr schön.
313	,	» 15	.20	7 20	9 34	6	1 70	8 o	•	3	Sterne schön.
314	>	> 26	1	7 20	11 44	9	1 61	8 2	-	ı	Von 8h 55m ab mit dem linken Auge beobachtet.
315	×	Juni 6	+ .43	14 50	17 42	8	1 55	16 0	-	12	Sterne gut, gegen Schluss Wolken.
316	>	» 8	-44	15 38	17 9	7	1 25	16 0	16 47	10	1

Zone	Kl.	1872 1873	Ep.		hnung Zone F. u. P. St. Ende	S	ahl der terne P. Zon.	Zone	nsterne bis	Temp.	Bemerkungen
317	О.	Juni 11	72.45	15 ^h 20 ^m	17 ^h 37 ^m	7	2 49	16h 3	16 ^h 50 ^m	100	Sterne ziemlich unruhig, zuletzt Wolken.
318	»	» I4	.45	16 46	-	5	1 18	16 50	17 1	11	Sterne sehr unruhig.
319	w.	» 20	-47	15 38	17 42	7	2 62	16 0	17 0	13	Sterne unruhig und verwaschen.
320	O.	» 24	.56		22 35	7	1 75	21 1	22 5	15	Sterne unruhig und verwaschen.
321	»	Juli 27	-57	20 27	22 15	8	1 37	21 2	21 47	16	Sterne ziemlich unruhig.
322	»	Oct. 8	.77	22 4	1 35	7	2 52	23 1	0 1	5	
323	»	» 16	.79	23 11	0 7	4	1 51	23 42	0 44	2	Sterne sehr schlecht, unruhig.
324	w.	Nov. 4	.85	21 16	23 53	3	- 14	22 2	22 12	5 .	Wegen Wolken abgebrochen.
325	>	» »	.85	23 53	1 25	2	ı 63	0 1	I 4	4	Sterne sehr verwaschen.
326	»	» »	.85	1 35	3 24	4	- 64	2 I	3 2	3	Sterne unruhig und verwaschen, am Schluss Wolken.
327	>	» 23	.90	21 10	23 46	8	1 79	21 55	23 2	7	Sterne gut.
328	×	» 24	.90	21 16	23 23	.5	- 64	22 I	22 59	5	
329	×	» »	.90	23 33	0 42	3	- 15	0 2	0 14	4	Abgebrochen wegen Wolken.
330	»	» »	.90	0 42	1 25	2	1 12	0 50	II	4	
331	 	» 25	.90	21 38	23 46	7	- 59	22 2	23 I	5	
332	>	» »	.90	1 25	2 2 I	3	1 37	1 31	2 31	4	Im Anfang Wolken.
333	»	Dec. 3	.92	23 11	1 35	6	1 55	0 2	I 2	5	Sterne etwas verwaschen.
334	»	> >	.92	3 54	5 30	5	- 61	4 2	5 1	5	Sterne schön, sehr durchsichtig.
335	×	» 8	.94	23 23	1 39	6	1 61	0 2	II	2	
336	0.	» 9	-94	22 58	23 53	5	- 12	23 34	23 42	4	Wolken.
337	×	» »	-94	0 7	1 35	3	I 29	0 34	II	4	Sterne sehr schön.
338	>	» 27	.99	23 11	1 25	6	1 53	23 31	0 30	2	
339	»	» 28	.99	23 11	1 35	7	- 59	0 3	1 32	1	Sterne schön.
340	•	» 31	73.00	23 33	3 4	10	1 61	23 40	2 33	2	Sterne sehr schön.
341	»	Jan. 7	.02	1 25	2 32	5	1 12	2 1	2 15	3	Trotz Wolken Sterne schön und sicher.
342	»	» 8	.03	1 35	3 18	11	1 29	2 4	2 58	1	Sterne schön, am Schluss sehr schön.

Die folgenden Nummern bis 350 sind dadurch ausgesallen, dass mehrere, nicht reducirte und vorstehend auch nicht aufgesührte Zonen erst zu einer Zeit unterdrückt wurden, wo die Nummern sür die südlichen Zonen (von 351 an) bereits sestgesetzt waren und ohne grössern Zeitauswand auch nicht mehr abgeändert werden konnten.

Zonen von Peter (5° bis 10°; Beobachter am Kreis: Z. 351-527 Harzer, Z. 528-743 Schnauder.)

l)		1883			•-						·
351	W.	April 26	83.32	10 ^h 35 ⁿ	12 ^h 14 ^m	4	2 6	;∥10 ^h 38	m 12h 6m	6°	Zu Anfang der Zone zog zuweilen leichtes Gewölk vorüber.
352	»	» »	.32	12 50	13 56	5	2 2	12 58	13 36	4	Zone wegen Wolken abgebrochen.
353	»	» 27	.32	11 59	13 29	7	2 5	12 1	13 25	6	
354	»	» »	.32	13 49	15 20	6	2 6	13 58	15 18	5	1
355	»	» 28	.32	11 59	13 29	7	2 5	12 1	13 26	8	
356	,	» »	.32	13 49	15 20	6	2 7	13 52	15 17	7	
357	»	» 30	-33	11 59	13 29	7	2 5	12 1	13 26	6	
358	О.	Mai 4	-34	11 59	13 29	7	2 5	12 1	13 26	6	Sterne sehr unruhig.
359		» »	-34	13 49	15 20	6	2 6	13 51	15 18	5	Bilder veränderlich, zum Theil wahrscheinlich Wolken; kurz nach Schluss der Zone ganz trübe.
360	»	» 5	-34	11 59	13 29	7	2 6	12 1	13 26	9	
361	»	» »	-34	13 49	15 20	6	2 7	13 52	15 17	8	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
362	>	» 6	.35	10 35	12 14	5	2 6	10 45	12 6	10	Die ersten Sterne in ganz heller Dämmerung beobachtet.
363	»	» 7	.35	11 59	13 29	7	2 5	12 I	13 26	8	Sterne im Anfang unruhig und aufgeblasen.
364	,	» »		13 49	15 20	6		13 51		6	
365	»	» 8	-35	12 50	14 40	7	2 7	12 58	14 39	10	Von 13h50m ab öfter durch leichtes Gewölk unterbrochen.
366		> 17	.38	11 43	15 9	9	2 9	1 1 53	_	11	Der Anfang der Zone fällt in die Dämmerung.
367		> 21		11 43		9	2 7	11 55	15 3	6	Die ersten Sterne in heller Dämmerung beobachtet; gegen 13 ^h mehrfach durch Wolken unterbrochen.
368	»	» 22	.39	11 59	13 29	6	2 4	12 22	13 27	9	Im Anfang helle Dämmerung, 12h50m bis 13h Wolken.
369	0.	» 24	.40	12 50	14 40	7	2 7	13 7	14 39	14	Sterne sehr unruhig, selbst hellere Sterne waren oft nur mit Mühe zu beobachten; am Schluss der Zone der ganze Himmel leicht überzogen.
370	»	» 25	.40	13 4	14 22	5	2 3	5 13 5	14 8	13	Sterne ausserordentlich unruhig.
371	,	* ×	.40	14 35	16 17	8	2 5	14 45	16 15	12	Sterne sehr unruhig.
372	»	» 28	.41	13 4	14 35	6	2 4	5 13 26	14 31	10	Bilder sehr schlecht.

				Ausd	ehnung	A	ahl der				
Zone	KI.	1883	Ep.	der	Zone	1	terne	Zone	nsterne	Temp.	Bemerkungen
		L		einschl. Anf.	F. u. P. St. Ende	l	P. Zon.	von	bis	R.	
373	0.	Mai 29	82.41	12h 41	13 ^h 29 ^m	3	1 17	13h 5n	14 ^h 4 ^m	14°	Sterne nur zeitweilig durch Wolken sichtbar.
374	w.	» 31	.41		18 50	10	2 54		18 12	12	Von 18 ^h ab Wolken.
375	»	Juni 1	.42		15 20	13	3 56	13 50		15	
376	»	» »	.42		17 9	9	3 47	1	16 50	13	
377	»	» 2	.42		15 20	13	3 66	13 51	15 18	16	
378	»	> 4	.43	12 14	15 20	13	3 61	13 50	15 18	16	
379	»	* *	-43	15 39	17 9	9	3 45	15 40	16 50	15	Sehr unruhige Bilder, einzelne Wolken.
380	o.	» 6	.43	14 40	16 17	9	2 49	14 50	16 14	13	Sterne äusserst unruhig.
381	»	» 7	.43	14 40	16 17	8	2 50	14 49	16 15	14	· ·
382	>	» »	.43	16 47	17 42	5	1 19	17 2	17 24	13	Wegen Wolken abgebrochen.
383	»	* 9	-44	14 40	16 17	8	2 60	14 45	16 15	14	
384	w.	» 25	.48	15 39	17 10	8	2 34	15 49	16 59	12	
385	*	» »	.48	17 38	19 41	9	2 71	17 45	19 19	11	
386	Ο.	» 28	-49	15 39		7	2 48	16 4	16 59	15	
387	»	> >	-49	17 38		9	2 76	17 38	19 19	13	1
388	*	» 29	-49		-	10	2 65	17 1	18 13	15	
389	>	» 30	.50		17 10	7	2 52	16 3	16 59	17	vr oh m · · · · · ·
390	W.	Juli 20	∙55	17 38		9	2 66	17 39	19 19	12	Von 18 ^h 43 ^m ab einzelne Wolken.
391	*	» 2I	-55	17 38		9	2 75		19 19	12	District William switched district Collins 1 7
392	O.	» 30	.58	17 38	20 12	7	2 46		18 53	10	Einzelne Wolken während der Zone; Schluss der Zone wegen Störung im Registrirapparat verloren.
393	w.	Aug. 1	.58	17 38	19 41	9	2 73	17 38	19 18	12	Namentlich im Anfang Bilder sehr schlecht, Himmelsgrund milchig.
394	»	» 3	-59	17 38	19 41	9	2 75	17 41	19 19	11	Einzelne leichte Wölkchen.
395	*	» 6	.60	19 0	20 51	7	2 47	19 44	20 47	12	Die Sterne in der Mitte der Zone durch Hängenbleiben des Registrirstreifens verloren; die Anhaltsterne am Schluss durch Wolken verloren.
396	О.	» I2	.61	_	22 36	9	2 94	20 29	22 27	10	Sterne meist verwaschen und unruhig; von 30 Hev. Ca- melop. ab Wolken, zuletzt ganz trübe.
397	×	» I4	.62	17 38	19 41	8	2 72	17 39	19 19	16	Mondschein, Sterne anfangs sehr unruhig.
398	>	» »	.62		•	6		20 35	21 12	15	Wurde plötzlich total trübe.
399	W.	» 20	.64		19 41	9		17 46		14	Anfangs noch helle Dämmerung, später Mondschein.
400	»	* *	.64		22 36	9	2 105	11	22 35	12	Mondschein.
401	,	» 2I	.64		19 41	9	2 75	_	19 18	16	Anfangs helle Dämmerung; kurz nach Schluss der Zone wurde es trübe.
402	О.	» 24 » 25	.65	20 5 17 38	22 36	9	2 100		_	11	Sterne sehr unruhig, Bilder meist stark verzerrt und ver- waschen, mitten in der Zone Wolken. Anfangs helle Dämmerung, Sterne unruhig und öfters ver-
			.65				-		19 18	13	waschen.
404	W.	» 31	.67	18 2	22 36	14			22 35	13	Anfangs einzelne leichte Wolken. Sterne fast durchgängig auffallend verwaschen und daher schlecht zu beobachten.
405	>	Sept. 3	.67		21 3	8		19 42		11	Sterne verwaschen und unruhig, namentlich im Anfange der Zone.
406	0.	» 10	.69		21 3	8	• •	19 44		9	Mondschein.
407	W.	> 12	.70	20 5	22 36	8	2 107	20 34	22 33	12	Sterne sehr unruhig, anfangs einzelne Wolken, Mond- schein.
408	>	> 14	.70	18 2	21 3	11	4 81	19 42	20 48	13	Mondschein.
409	>	Oct. 13	.78	-		11	4 69	22 6	23 45	8	Einzelne Wolken, Mond während der Zone im Meridian.
410	»	» I5	.79	18 2		12		* *	20 47	8	Zuletzt Wolken.
411	*	» 16	.79		22 59	5	_	22 37	23 8	8	Beobachtungen fast alle durch Wolken.
412	0.	» 23	.81		22 36	13		20 37		4	Sterne etwas unruhig.
413	W.	» 26	.82	19 50	22 36	9	2 96	20 33	22 35	7	Im ersten Theil der Zone ganz schwache Feldbeleuchtung, so dass die Fäden nur mit Anstrengung zu erkennen waren.
414	,	» 30	, -	19 20	22 29	9	2 69	20 37	21 50	6	Zone wegen rasch auftretenden dicken Nebels geschlossen.
415	O.	Nov. 3	.84	18 54	22 4	8	2 100	20 34	21 55	3	Sterne sehr unruhig; wurde während der Zone plötzlich trübe.
416	3 0	» 5	.85	19 26	22 36	ľ	2 108			4	War erst unmittelbar vor der Zone plötzlich klar geworden; einzelne Wolkenstreifen.
417	×	» 5	.85	21 55	23 47	8	2 43	22 37	23 44	4	Einzelne Wolkenstreifen.

_											
, l	ļ,, l	1883	₁₀		hnung Zone	1	hl der	Zones	nsterne	Temp.	P
Zone	KJ.	1884	Ep.	einschl. I	F. u. P. St.		erne				Bemerkungen
 		1		Anf.	Ende	F.	P. Zon.	von	bis	R.	
418	w.	Nov.11	83.86	22 ^h 29 ^m	¹ 23 ¹ 47 ^m	6	2 52	22 ^h 31 ⁿ	ⁿ 23 ^h 44 ^m	3°	Mondschein; sehr wechselnde Bewölkung, einzelne Sterne durch Wolken; Sterne sehr unruhig, namentlich im An- fang der Zone.
419	0.	» 16	.88	20 34	1 25	16	4 91	23 22	0 59	0	Sterne sehr unruhig und verwaschen.
420	×	» 29	.91	22 0	23 47	7	2 71	22 6	23 45	2	
421	»	» 30	.92	3 41	6 57	I 2	3 97	4 3	5 47	1	Zeitweilig einzelne Wolkenstreifen.
422	W.	Dec. 7	-93	0 57	3 21	11	1 80	1 36	3 15	-4	Mondschein; Bilder verwaschen und unruhig; öfters Wolken, zum Schluss ganz trübe.
423	*	Jan. 3	84.01	1 39	5 9	12	4 110	2 58	56	0	Am Ende der Zone dunstig und dann ganz trübe.
424	О.	» 10	.03	1 39	5 9	12	3 101	3 2	4 47	3	Mondschein. Dünne Cirri bedecken einen grossen Theil des Himmels, verlieren sich aber später.
425	W.	> 21	.06	5 49	8 38	9	2 93	6 19	7 59	2	Anfangs dunstig, war erst spät klar geworden.
426	О.	» 27	.07	6 1	9 54	11	4 120	6 42	8 40	2	Bilder meist unruhig und verwaschen. Während der Zone zeitweilig locale Trübungen.
427	W.	Febr. 3	.09	7 32	10 27	9	2 113	8 3	9 59	0	Sterne meist etwas unruhig.
428	О.	* 7	.10	3 41	6 57		3 85	4 24	5 48	I	Sterne sehr unruhig; im Anfang Wolken, zeitweilig auch während der Zone; Mondschein.
429	*	» »	.10	6 1	98	10	3 96	7 23	9 5	0	Mondschein, Sterne meist unruhig, einzelne Wolken, am Schlusse trübe.
430	×	* 9	.11	10 1	_	12	2 78	11 2	12 28	3	War erst spät klar geworden. Mondschein; Bilder gut, gegen Schluss aber sehr unruhig wegen Wolken.
431	»	> 12	.12	7 32		9	2 116	8 3	9 59	1	Mondschein, Sterne sehr unruhig.
432	W.	» 13	.12	3 38	6 57	13	3 119	4 3	5 47	3	Bilder gut, verschlechtern sich aber nach dem Ende der Zone zu.
433	,	» »	.12	8 10	9 54	6	1 56	8 11	97	0	Zuletzt sehr schlechte Bilder.
434	•	» 16	.13	3 38	6 57	13	3 112	4 2	5 48	— 1	Luft gut.
435	•	» »	.13	6 1	9 54	11	3 109	7 22	96	-2	
436	»	» I7	.13	7 32	10 27	9	2 113	8 3	9 58	-3	Sterne sehr unruhig, aufgeblasen und ganz verzerrt; Luft scheint recht undurchsichtig zu sein.
437	>	» 18	.13	3 41	6 57	12	3 108	4 2	5 48	0	Bilder leidlich gut.
438	*	* *	.13		10 27	12	4 125	8 2	9 59	-1	Während der ganzen Zone erscheinen die Sterne wie grosse aufgeblasene und verwaschene Klumpen.
439	»	» 19	.14	3 38	6 57	13	3 115	4 15	5 59	1	Sterne meist unruhig; im Anfang Mikroskopbeleuchtung sehr schlecht.
440	,	» »	.14	6 22		11	4 125	8 2	10 0	-1	Bilder gut.
441	0.	» 20	.14	3 38	6 57	8	3 99	4 15 8 2	5 58 9 8	4	Bilder leidlich gut. Bilder sehr schlecht; die Sterne erscheinen wie grosse
442	,	» »	.14	6 22	9 39		3 70	∦.	уо	1	aufgeblasene Klumpen.
443	W.	März 4	.17	5 9	8 10	12			7 31	3	Mondschein.
444	,	> >	.17	1		1)		8 37		2	Mondschein.
445		* 8	81.		11 15	11	2 100		11 14	-4	Mondschein; Sterne sehr aufgeblasen und unruhig; nebelig, einzelne Wölkchen, am Schluss ganz trübe.
446		» I3	.20	7 32	10 27	9	2 109	8 3	9 58	4	Gute Bilder, wenn auch etwas dunstig. Gute Bilder.
447	"	* 14	.20	4 48	8 10	9	2 142	6 2 8 53	8 0	7	Gute Bilder.
448		» » » 15	.20	8 52 6 1	10 43 9 8	10	3 119	7 3	10 41	5	Luft gut.
449 450],	» 15 » »	.20	10 1	12 50	12	2 80	11 2	9 5 12 28	7 4	Mondschein, Lust gut.
451	,	* 17	.21	6 1	9 8	9	4 133	11	8 40	8	Bilder leidlich gut.
452	,	» »	.21	9 54	13 4	11	2 126	11	11 58	4	Sterne meist sehr verwaschen.
453	,	» 18	.21	6 I	8 10	7	2 60	11	8 8	11	
454	0.	» 22	.23	8 52	10 36	6	2 88	11	10 31	2	Bilder sehr schlecht, am Schluss wurde es trübe.
455	w.	» 30)	11 59	13 56	7	3 70	11	13 27	3	Bilder sehr mittelmässig.
456	»	» 31	.25	7 32	10 27	9	2 146	8 2	10 0	6	Bilder leidlich gut, etwas unruhig.
457	»	» »	.25	12 50	14 35	8	2 58	13 5	14 8	3	Sterne ganz aufgeblasen und recht unruhig.
458	»	April 1	.25	8 20	12 50	14	6 118	11 _	11 14	7	Mondschein; gute Bilder, aber unruhig; wurde später trübe.
459	0.	» 2	1 -	1 ' "	10 59	11	2 124	11 -	10 45	8	Mondschein, gute Bilder.
460	*	» »	.26		14 35	7	3 49	11	_	5	Gute Bilder, zuletzt etwas unruhig.
461	*	» 3	ا ـ ا	1	13 4	14	3 131		-	4	Mondschein, Bilder unruhig.
462	×	 > 4	.26	7 21	13 4	17	2 126	9 58	11 58	4	Mondschein, Bilder namentlich am Schluss sehr unruhig.
ľ											

				Ausdehnung	Anzahl der			
Zone	KI.	1884	Ep.	der Zone einschl. F. u. P. St	Sterne	Zonensterne	Temp.	Bemerkungen
				Anf. Ende	F. P. Zon.	von bis	R.	
463	o.	April 7	84.27	8h41m 10h27	6 3 42	9 ^h 10 ^m 9 ^h 59 ^m	7°	Mondschein, Bilder verwaschen und sehr unruhig.
464	w.	» 18	.30	10 1 13 4	11 2 87	10 37 12 36	0	Sehr auseinander gezerrte und unruhige Bilder.
465	0.	» 25	.32	10 1 13 4	12 2 94	10 37 12 36	2	Luft sehr dunstig. Sterne verzerrt und zuletzt sehr schwach; wurde nach der Zone ganz trübe.
466	20	» 28	-33	11 15 15 9	9 4 107	11 53 15 6	5	Sterne sehr unruhig und verzerrt.
467	»	» 29	-33	11 15 15 9	9 4 103	11 48 15 3	5	Bilder unruhig und zerfahren.
468	W .∤	» 30	-33	14 7 16 17	10 3 48	14 50 16 15	5	Sterne unruhig und verzerrt.
469	»	Mai 1	-33	14 7 16 17	8 3 52	14 49 16 15	3	Bilder leidlich.
470	>	» 5	-35	14 7 16 17	8 3 53	14 55 16 16	5	Bilder mässig gut, zuweilen etwas unruhig.
471	×	» 6	∙35	14 7 16 12	7 3 33	14 55 15 50	4	Mondschein, sehr dunstig, abgebrochen wegen Wolken.
472	0.	» 8	-35	14 7 16 17	8 3 48	14 55 16 16	7	Mondschein. Himmel ganz mit Dunst und leichten Wolken überzogen während der ganzen Zone. Sterne meist schwach, sehr unruhig und schwer zu beobachten.
473	*	» IO	.36	14 7 16 17	9 3 52	14 55 16 14	9	Mondschein. Dunstig, namentlich im Anfang. Bilder anfangs schlecht, später besser, aber immer sehr un- ruhig.
474	w.	» 21	.39	15 39 17 10	7 2 53	16 4 16 59	6	Bilder ausserordentlich schlecht.
475	2	» 22	-39	15 39 17 10	7 2 54	16 4 16 59	8	Zum ersten Mal mit elektrischem Lichte beobachtet. Bilder leidlich gut, aber unruhig.
476	>	» 23	.40	15 39 17 10	7 2 52	16 5 16 57	9	Bilder verwaschen und unruhig; am Schluss Mikroskop- beleuchtung mangelhaft.
477	>	» 24	.40	15 39 17 10	8 2 62	• • • • • • • • • • • • • • • • • •	11	Bilder verwaschen und unruhig.
478	*	» 25	.40	15 39 17 10	7 2 63	и т т	7	Bilder sehr verwaschen und ausserordentlich unruhig.
479	*	» 26	.40	15 39 17 10	8 2 59	16 6 16 59	6	Sterne verzerrt und sehr unruhig.
480 481	0.	> 29	.41	15 39 17 10	7 2 57		6	Bilder sehr unruhig und zuletzt recht verzerrt, a Hercul. kaum zu trennen.
482	>	» 30 Juni 10	.41	15 39 17 10	8 2 62	11	8	Sterne sehr unruhig, sehr schlechte Bilder.
	w.) uni 10	.44	16 47 18 51	9 2 79 8 2 67	17 3 18 13	10	Mondachein, Sterne im Anfang der Zone sehr unruhig.
484	»	» 12	.45	16 47 18 51	8 2 67 9 2 81		10	Mondschein, spät klar geworden, Sterne sehr unruhig. Mondschein, Dunst, gute, aber etwas unruhige Bilder.
485	»	» 13	·45	16 47 18 51	9 2 70	17 3 18 13	13	Lust gut, Beleuchtung sehr variirend.
	ö.	» 18	.47	16 47 18 51	8 2 83		7	Bilder mässig gut, verwaschen.
487	>	» 19	-47	16 47 18 51	9 2 76	17 3 18 14	8	Luft gut.
488	»	» 24	.48	17 38 19 41	8 2 79	17 45 19 19	9	Luft gut.
489	w.	» 26	.49	16 47 18 51	8 2 85	11	11	Scharfe, aber sehr unruhige Bilder.
490	>	> 28	.49	16 47 18 51	9 2 74	17 3 18 14	10	Bilder unruhig, Beleuchtung sehr variabel.
491	»	» 30	.50	16 47 18 51	8 2 86	17 2 18 14	13	Luft gut, anfangs Wolken im Norden.
492	>	Juli 1	.50	16 47 18 51	8 2 77	17 2 18 14	15	Mondschein, Bilder gut, Beleuchtung schlecht.
493	о.	» 3	.51	16 47 18 51	9 2 77	17 3 18 14	16	Mondschein, Bilder gut, am Schluss einige leichte Wolken.
494	»	> 4	.51	16 47 18 19	11	17 2 18 14	15	Mondschein, Luft schlecht, theilweise Wolken.
495	»	» 8		16 47 18 51	8 2 79	·	13	Mondschein, Bilder leidlich gut.
''	w.	» 9	.52		7 3 71		12	Mondschein, sehr schlechte und unruhige Bilder.
497	»	» II	•53		8 2 72		14	Bilder sehr mittelmässig und äusserst unruhig, zuletzt Mondschein, zeitweilig Himmel ganz von Wolken bedeckt.
498	»	» I2	•53	16 47 18 51	8 2 61	17 3 18 11	16	Sehr schlechte und unruhige Bilder.
499	,	» 14	.54	17 38 19 41	8 2 72	11	14	Bilder leidlich, anfangs einige Wolken.
500	» O.	» 15	•54	17 38 19 41	8 2 57	11	15	Oefters Dunst und Wolken, am Schluss ganz trübe.
	v.	» 18	·55	16 47 18 51	8 2 83		14	Bilder gut, am Anfang und am Ende der Zone aber einige Wolken.
502	7	* 22	.56		4 1 56	17 39 18 45	11	Sterne erscheinen schlecht definirt. Wurde ganz plötzlich so trübe, dass selbst helle Anhaltsterne nicht mehr gesehen werden konnten. Die Zone hat Gew. 2 erhalten, da Anhaltsterne am Schluss fehlen.
503	»	» 23	.56	17 38 19 41	8 2 89	17 41 19 18	14	Sterne sehr verwaschen.
504	>>	» 25	-57		6 1 59	19 42 20 37	11.	Sehr verwaschene, schwache und äusserst unruhige Bilder, am Schluss ganz trübe, auch während der Zone sehr dunstig und locale Trübungen.
505	*	» 26		16 47 18 19	III .	17 3 18 11	11	Gute, aber sehr unruhige Bilder.
506	>	» 31	∙59	17 38 19 41	8 2 89	17 43 19 18	11	Mondschein, Bilder mittelmässig.

Ţ-		·	Ausdehnung		<u> </u>		
Zone	K۱	1884 Ep.	der Zone	Anzahl der Sterne	Zonensterne	Temp.	Bemerkungen
Zone	Kı.	1885 Ep.	einschl, F. u. P. St.	F. P. Zon.	von bis	R.	Demerkungen
 	\vdash	 	Anf. Ende	 	-		
507	O.	Aug. 1 84.59		8 2 82	19h43m 20h48m	110	Mondschein, Sterne sehr unruhig.
508	»	» 2 .59	17 38 19 41	8 2 78	18 15 19 18	13	Mondschein, gute Bilder, anfangs aber unruhig.
509	*	» 5 .6o	19 0 21 39	9 3 82	19 42 20 48	12	Mondschein, Sterne sehr unruhig, schwach und verwaschen, im Anfang einige Wolken.
510	w.	» 6 .6o	19 0 21 39	9 3 80	19 42 20 48	12	Mondschein, Bilder sehr verwaschen und unruhig.
511	*	» 7 .60	17 38 19 41	8 2 79	18 14 19 18	14	Mondschein, Sterne sehr unruhig und zeitweilig auch ganz aufgeblasen.
512	»	» 8 .61	19 0 21 3	8 2 72	19 44 20 48	13	Mondschein, theilweise bewölkt, Bilder unruhig.
513	»	» 9 .61	19 0 21 3	8 2 86	19 43 20 48	14	Mondschein, Sterne zeitweilig etwas unruhig, aber scharf.
514	>	» II .61	19 0 21 39	9 3 76	19 44 20 48	16	Mondschein, Sterne unrubig und manchmal recht schwach, einzelne Wölkchen.
515	>	» 12 .62	19 0 21 3	8 2 81	19 42 20 48	14	Sterne mittelmässig, unruhig.
516	о.	» 13 .62	19 12 21 39	8 3 73	19 43 20 49	14	Schlechte, unruhige Bilder, war erst kurz vor Beginn der Zone klar geworden.
517	*	» 16 .63	19 0 21 39	9 3 85	19 42 20 48	12	Luft sehr durchsichtig, die Sterne aber sehr unruhig und auseinandergezogen.
518	»	» 18 .63	19 0 21 39	9 3 85	19 44 20 48	13	Bilder sehr unruhig, aber leidlich scharf.
519	*	» 20 .64		9 3 86	19 43 20 48	13	Sterne unruhig, im Anfang manchmal ganz zerfahren und nur mit grösster Mühe zu beobachten; stark dunstig.
520	>	» 21 .64	19 0 21 39	9 3 81	19 44 20 48	14	Luft und Bilder gut.
521	3 5	» 22 .64	19 0 21 39	9 3 85	19 42 20 48	12	Sterne unruhig und oft ganz zerfahren.
522	»	» 23 .65	19 50 22 36	9 2 99	20 34 22 34	11	Dunstig, öfters locale Wolken; Augen sehr angegriffen.
523	>	» 25 .65	19 50 22 36	9 2 116	20 35 22 34	11	Sterne sehr unruhig und aufgeblasen.
524	w.	» 28 .66	19 50 22 36	9 2 110	20 34 22 34	8	Sterne sehr unruhig.
525	>	Sept. 1 .67	19 50 22 36	10 2 111	20 18 22 34	12	Bilder sehr gut und ruhig.
526	О.	» 6 .68	19 50 22 36	10 2 103	20 26 22 34	8	Mondschein; immer durch Wolken beobachtet, Sterne zu- weilen sehr schwach, aber gute Bilder.
527	>	» 8 .69	19 50 22 36	10 2 117		8	Mondschein; zeitweilig bewölkt; Bilder am Anfang und Ende der Zone schlecht, in der Mitte gut.
528	>	Oct. 10 .78	20 34 0 14	11 2 67	21 52 23 52	6	Während des grössten Theiles der Zone Himmel mit Ge- wölk überzogen.
529	W.	» 15 .79	20 34 0 14	14 3 52	21 53 23 52	5	Bilder unruhig, in der Mitte der Zone ganz trübe.
530	*	» 16 .79	21 55 23 34	8 I 49	21 57 23 15	6	Wurde plötzlich völlig trübe.
531	»	» 18 .8o	21 39 1 18	13 2 109	22 34 0 23	6	Bilder gut; theilweise bewölkt.
532	*	» 20 .80	0 43 3 5	9 2 78	1 5 2 37	5	War plötzlich klar geworden; Bilder schlecht und un- ruhig, am Schlusse einzelne Wölkchen.
533	О.	» 23 .81		16 4 66	23 35 1 0	3	Schlechte und unruhige Bilder; bei gelber Feldbeleuchtung beobachtet.
534	*	» 26 .82	0 43 2 39	6 1 62	1 5 213	5	War plötzlich klar geworden; Bilder leidlich gut, aber sehr unruhig. Schon vor Abbruch der Zone wechselnde Bedeckung. Am Schluss trübe und Regen.
535	>	» 29 .83	22 O I 18	13 2 112	22 34 0 23	3	Mondschein, Bilder gut, aber etwas unruhig.
536	»	» 30 .8 ₃	22 0 1 35	13 3 85	23 25 I 24	1	Mondschein, Bilder unruhig und verwaschen.
537	»	» 31 .83	0 43 3 19	10 2 96	17 246	1	Mondschein, gute Bilder.
538	»	Nov. 6 .85		14 3 72	127 246	6	Spät klar geworden; Mondschein, dunstig; gute Bilder.
539	>	» 8 .86		10 2 76	1 2 2 38	2	Mondschein, nebelig; sehr schlechte und unruhige Bilder.
540	»	» 11 .86	0 57 4 22	16 2 102	1 37 3 24	1	Unruhige und auseinander gezerrte Bilder.
541	w.	» 12 .87	0 57 2 34	6 1 54	1 27 2 29	0	Plötzlich klar und auch plötzlich wieder trübe geworden; schlechte und unruhige Bilder.
542		» 19 .89	0 43 4 22	15 3 63	1 7 2 30	-3	Schlechte, unruhige Bilder; am Schluss starker Dunst und zeitweilig trübe; das Objectiv beschlägt.
543	»	Dec. 2 .92	0 43 3 5	9 2 82	1 2 2 38	-8	Mondschein; Bilder leidlich gut; infolge der Kälte be- schlägt und gefriert aber das Ocular fortwährend.
544	>	» 16 .96	0 43 4 16	11 4 90	2 23 3 52	1	Dunstig; Luft leidlich gut.
545	0.	» 18 .97	0 43 2 37	6 3 5	2 26 2 30	1	Wurde plötzlich trübe.
546	*	» 30 85.00		11 4 83	2 23 3 52	-4	Mondschein, sehr dunstig; schlechte und unruhige Bilder. Am Schluss dicker Nebel.
547	»	Jan. 7 .02		13 3 99	4 2 5 48	-2	Luft anfangs schlecht, dann leidlich.
548	*	» 8 .02		13 2 97	4 2 5 48	–6	Bilder schlecht und unruhig, erst am Schluss leidlich.
549	>	» 9¦ .03	0 43 4 16	11 4 88	2 23 3 53	-7	Luft gut, namentlich am Schluss.

	1			Aneda	hnung	Γ.		11		1	1	
Zone	Κı	1885	Ep.	der 2	hnung Zone		ahl d terne	11	Zonen	sterne	Temp.	Bemerkungen
Polic	171.	1003	Lp.		. u. P. St. Ende		erne P. Z	- 11	von	bis	R.	Demerkungen
	,,,	T	0 -		6 ^h 22 ^m							Piller averder am California de 11 14
550		Jan. 19		3 ^h 5 ^m	1	12		61	4 ^h 2 ^m	5 ^h 48 ^m	-7°	Bilder mässig, am Schluss der Zone schlecht. Mondschein, Bilder mittelmässig.
551	» »	> 23 Febr. 1	.06	1 39 4 58	5 9 6 39	6	_	94 68	3 2	4 47 6 21	<u>6</u>	War plötzlich klar geworden; Mondschein, sehr schlechte
552	"		.09						5 3		4	Bilder. Abgebrochen wegen Wolken.
553	>	> 2	.09	3 5	6 18	15	2	70	4 28	5 47	3	Mondschein. Bilder leidlich, zuweilen aber auch sehr schlecht. Am Schluss der ganze Himmel mit einem Schleier überzogen.
554	ο.	» 6	.10	3 5	6 57	16	3	96	4 26	6 o	2	Gute Bilder.
555	>	» I2	.12	3 5	6 57	16	3	78	4 42	6 0	-3	Scharfe, aber unruhige Bilder.
556	W.	» I3	.12	3 5	6 57	16	-	92	4 42	6 0	0	Bilder ausgezeichnet.
557	*	» 19	.14	3 5	7 12	15	3 1	00	5 2	6 38	1	Mondschein, im Anfang dicker Dunst und wolkig, später Bilder recht gut.
558	»	Матг 3	.17	6 г	98	9	3	95	6 42	8 39	0	Sehr dunstig; anfangs die Sterne nur schwer zu sehen, später Luft besser. Mondaufgang während der Zone.
559	*	> 7	.18	4 48	8 49	I 2	2	35	5 52	7 30	0	Luft gut, die meisten Sterne der Zone aber durch Wolken verloren.
560	»	» 10	.19	4 48	8 49	14	2 I	16	5 50	7 31	0	Gute Bilder.
561	o.	» II	.19	4 48	8 49	14			5 50	7 31	0	Sterne sehr unruhig.
562	>	» 17	.21	5 9	8 49	11	3	87	6 19	8 o	4	Bedeckung wechselnd, Bilder sehr variabel, im Anfang Dämmerung.
563	>	» 19	.21	6 г	9 35	10	4 I	07	6 2 1	8 1	2	Im Anfang Dämmerung; Sterne ziemlich unruhig, Bilder aber sonst gut.
564	w.	April 3	.26	7 32	10 27	8	2	77	8 11	9 58	6	Bilder gut.
565	*	» 20	.30	8 41	13 4	14	3 1	02	10 1	11 58	9	Bilder mittelmässig, am Schluss schlecht.
566	О.	Juni 22	.48	15 39	17 0	6	I	31	15 40	16 30	9	Mondschein. Bilder sehr schlecht und sehr unruhig. Wegen Wolken abgebrochen.
567	»	» 23	.48	15 39	- 1	8	2	59	16 6	16 59	10	Mondschein, zerfahrene und unruhige Bilder.
568	*	Juli 8	.52	16 47		8		79	1 *	18 14	16	Sterne sehr unruhig, Bilder oft verwaschen.
569	»	» 9	.52	16 47	18 41	9	2	62	17 3	18 12	16	Sterne unruhig und schwach. Während der Zone öfters Wolken, am Schluss ganz trübe.
570	*	* 13	-53	17 38	19 12	5	I	55	18 14	19 15	16	Bilder sehr schlecht und unruhig. Himmel dunstig und zeitweise bewölkt.
571	w.	> 21	.56	17 53		8	2	65	17 46	19 18	11	Mondschein. Luft sehr durchsichtig, Bilder aber zeitweise schlecht und stets ausserordentlich unruhig.
572	О.	> 25	-57	17 38	18 41	6	I	25	17 39	18 29	13	Mondschein. Bilder sehr unruhig. Zeitweilig Dunst, ab- gebrochen wegen dicken Wolken.
573	»	» 30	.58	17 53	19 54	10	2	60	18 23	19 18	12	Bilder gut.
574	»	Aug. 4	.59	18 41	21 3	9		77	19 4	20 27	14	Bilder gut.
575	»	» 10	.61	16 47		15		1	18 42		14	Sterne unruhig und verwaschen.
576	·	» I2	.62			13	-	72			14	Zeitweilig trübe, Bilder sehr unruhig.
577	1	» 15		17 53					18 53		10	Sehr unruhige und schlechte Bilder. Am Schluss wurde es plötzlich ganz trübe.
578	*	» 2I	.64	1		8	I	39	18 56		9	Mondschein. Bilder unruhig und schlecht definirt; wurde bald trübe.
579	»	» 26	.65		-	10		45	_		9	Mondschein. Sehr dunstig, Sterne zeitweilig unruhig.
580				18 41	20 38	7		74		•	11	Sterne erscheinen sehr schwach und unruhig. Am Schluss trübe.
581	»	Sept. 10	.69	19 41	20 38	4	1	28	20 2	20 30	7	War nach Regen schnell klar geworden. Sterne matt und unruhig. Wegen Wolken abgebrochen.
582	»	» I2	.70	21 56	22 36	5		- 1	21 57		8	Bilder schwach, wurde plötzlich trübe.
583	»	» 15	.71	18 41	20 5	6	I	70	18 42	19 55	15	Mondschein. Bilder gut, zeitweilige Unterbrechung durch Wolken.
584	*	> >	.71	19 50	22 36	11	3	87	20 24	22 33	13	Bilder gut, zeitweilig Wolken.
585	•	» 17	.71	18 19		7		•	18 53	. •	18	Mondschein. Luft sehr durchsichtig, Bilder sehr gut.
586	»	* *	.71	20 5		10			20 26		16	Mondschein. Luft sehr durchsichtig, Bilder sehr gut.
587	»	» 18	.72	18 54		6		59			13	Mondschein, Bilder leidlich.
588	*	> 22	.73	17 53	_	9	2	50	18 56		9	Mondschein; dunstig, einzelne Wolken; schlechte, ver- waschene und sehr unruhige Bilder.
589	»	» »	.73	1	_	7	2		21 27		7	Wie in Z. 588.
590	JO.	Oct. 2	.75	21 10	22 36	7	2	53	21 27	22 21	7	Sterne verwaschen. Sehr nebelig, am Schluss ganz trübe.
Ei												1

F =	_			راتمان والمناش		,					
Zone	ועו	1885	TC-		ehnung Zone		ahl der	Zone	nsterne	Temp.	Bornsolus
Zone	Kı.	1886	Ep.	einschl.	F. u. P. St.	F.	terne P. Zon.	li .	bis	R.	Bemerkungen
\vdash			<u> </u>	Anf.	Ende	r.	r. Zon.	von		, K.	
591	O.	Oct. 10	85.78	20 ^h 28 ^r	ⁿ 22 ^h 36 ^m	8	2 88	20 ^h 26	^m 22 ^h 33 ^m	6°	Bilder ruhig, aber schwach. Sehr dunstig und wahrschein- lich auch local bewölkt.
592	W.	» 13	.78	18 2	21 26	11	4 60	20 1	21 15	6	Bilder leidlich; zeitweilig bewölkt.
593	>	» »	.78	21 56	22 36	5	- 14	22 5	22 17	5	Dunstig, schlechte Bilder, wurde trübe.
594	>	» I4	.79	20 34	0 24	13	3 106	21 53	23 52	5	Luft und Bilder recht gut.
595	О.	» 20	.80	19 50	0 14	15	4 112	21 53	23 52	3	Mondschein. Bilder gut, nur gegen Ende der Zone un- ruhig.
596	>	Nov. 2	.84	21 56	2 22	8	3 53	1 0	26	1	Nebelig, leidlich gute Bilder.
597	*	» 3	.84	21 56	23 47	8	2 77	21 57	23 45	2	Sterne unruhig und sehr zerfahren.
598	W.	» 10	.86	20 34	1 25	16	4 102	23 22	0 59	I	Bilder verwaschen und nur selten ruhig.
599	*	11 «	.86	23 11	2 1	10	3 86	0 11	1 31	0	Nebelig; Bilder sehr zerfahren und unruhig; wurde kurz nach Schluss der Zone ganz trübe.
600	*	» 16	.88	22 0	1 25	I 2	2 76	23 35	10	-2	Mondschein. Bilder schlecht, sehr unruhig und zerfahren.
601	»	> 17	.88	22 0	1 25	12	3 99	23 24	1 24	2	Mondschein. Sterne sehr unruhig und sehr verzerrt.
602	*	» 18	.88	0 43	2 22	5	2 57	1 0	2 6	-2	Bilder sehr schlecht. Mond im Anfang der Zone sehr nahe.
603	>	» 19	.89	23 21	2 14	9	3 81	0 8	1 38	-3	Mondschein, stark nebelig. Am Schluss der Mond innerhalb der Zone.
604	»	» 20	.89	23 47	1 25	7	2 74	23 48	1 23	-2	Mondschein, Bilder leidlich gut.
605	O.	Dec. 2	.92	23 47	4 6	10	3 74	23 48	1 23	2	Etwas dunstig. Bilder meist gut, zeitweilig aber ver- waschen.
606	>	» 5	.93	23 21	2 14	10	3 91	0 10	1 38	2	Luft unruhig, Bilder meist verwaschen.
607	>	» 7	.93	23 11	2 14	11	3 90	0 11	1 31	_r	Bilder leidlich gut.
608	»	» 19	.97	3 38	7 12	11	3 104	5 2	6 38	-ı	Mondschein, Bilder gut.
609	»	Jan. 13	86.04	4 48	7 12	9	2 107	5 3	6 37	-5	Bilder anfangs schlecht, später gut.
610	*	» 18	.05	4 48	8 10	13	2 125	5 32	7 31	-3	Mondschein, Bilder leidlich gut.
611	*	» 2I	.06	3 38	6 42	11	2 37	5 52	6 34	-4	Mondschein, Mondhof, starker Nebel, Sterne sehr schwach. Wegen Nebels aufgehört.
612	>>	> 22	.06	4 48	8 10	12	2 121	5 50	7 30	-6	Anfangs Bilder sehr gut, gegen Schluss der Zone schlecht wegen eintretender Bewölkung. Beleuchtung sehr schwach wegen Kälte.
613	w.	» 30	.08	4 48	6 42	8	I 53	5 50	6 40	0	Bilder sehr schlecht und schwach wegen Dunst und Nebel.
614	»	Febr. 8	.11	4 48	8 10	10	2 120	6 4	8 1	- 7	Bilder leidlich, etwas zerfahren.
615	*	» 9	.11	5 49	7 21	6	2 90	6 2	7 18	-3	Luft sehr durchsichtig, Bilder gut, am Schluss aber sehr unruhig.
616	Ο.	» 25	.15	4 48	8 38	11	2 122	II	8 1	-2	Bilder gut.
617	*	» 26	.16	5 49	8 10	8	2 102	6 2	7 55	0	Sehr dunstig zu Anfang und zu Ende der Zone, Bilder schlecht. Wegen zu starken Dunstes abgebrochen.
618	*	» 28	.16	5 49	7 21	7	2 87	6 2	7 18	-9	Luft ausserordentlich durchsichtig, Sterne aber sehr zer- fahren und unruhig.
619	>	März 1	.16	4 48	7 21	9	3 91	6 3	7 20	- 9	Luft sehr durchsichtig, Sterne scharf, aber unruhig.
620	w.	» 7	.18	5 49	6 42	7	I 28	l .	6 31	-2	Wurde rasch trübe. Bilder unruhig.
621	*	» 8	.18	5 49	8 38	9	2 134	6 2	1 8	- 5	Bilder unruhig und verwaschen.
622	»	» 10	.19	4 48	6 42	9	2 47	6 2	6 41	-4	Bilder gut. Abgebrochen, da das Gas eingefroren war und nur ganz schwach brannte.
623	О.	» 14	.20	5 49	6 22	5	I 22	6 3	6 21	2	Wurde bald trübe.
624	*	» 19	.21	5 49	6 35	5	I 2I	6 24	6 49	1-	Abgebrochen wegen Gasmangel.
625	*	> 24	.23	5 49	9 8	9	3 104	6 43	8 39	3	Bilder leidlich gut. Im Anfang helle Dämmerung.
626	*	» 25	.23	5 49	8 38	10	2 69	6 49	8 0	5	Anfangs helle Dämmerung. Anfangs helle Dämmerung; abgebrochen wegen Wolken.
627	» »	» 26	.24	6 16	7 33	5	1 32	7 3	7 42	9	Anfangs Dämmerung, abgeblochen wegen worken. Anfangs Dämmerung. Bilder gut.
629	" >	» 29 » 30	.24	7 33	9 54 9 46	12	2 103 2 79	7 22	9 8 9 4	10 5	Einzelne Wolken. Bilder unruhig.
630	>	» 31	.25 .25	7 21	8 49	4	I 14	8 11	8 23	11	Wurde rasch trübe.
631	*	April 7	.27	7 57	10 27	9	2 74	8 24	9 58	5	Bilder äusserst unruhig und zerfahren; einzelne Wolken.
632	*	» 17	.30	8 38	11 8	9	1 58	9 5	11 1	8	Mondschein, sehr dunstig, öfters Wolken. Bilder gut.
633	w.	» 22	.31	9 21	11 8	7	1 57	9 48	10 59	9	Bilder schlecht.
634	>	» 27	.32	9 54	13 19	15	2 75	10 43	12 29	11	Luft wenig durchsichtig, Bilder ruhig.
635	o.	Mai 3	.34	9 54	13 19	15	2 77	10 43	- 1	4	Luft gut.
636	*	» 5	-34	11 15	13 42	11		12 9	_ [4	Luft und Bilder gut.

Zone	Kl.	1886	Ep.	der	hnung Zone F. u. P. St.	1	ahl de terne	er	Zoner	sterne	Temp.	Bemerkungen
				Anf.	Ende	F.	P. Zo	n.	von	bis	R.	
637	w.	Mai 6	86.35	11h15n	13 ^h 56 ^m	11			12h 9m	13 ^h 28 ^m	6°	Lust sehr undurchsichtig. Bilder schwach und unruhig.
638	>	» 18	.38	12 14	15 10	11	2 5	;8	12 25	14 11	12	Mondschein. Sterne zuweilen sehr unruhig.
639	0.	» 19	.38	12 50	15 10	8	2 5	9	12 49	14 11	14	Sterne sehr verwaschen, schwach und unruhig; am Schlus Mondschein.
640	»	» 20	.39	13 19	16 12	12	2 4	15	13 51	15 19	15	Schlechte Bilder, am Schluss Mondschein.
641	W.	» 2I	.39	13 19	16 12	12	2 4	¦8∦	13 51	15 19	15	Bilder sehr unruhig, am Schluss Mondschein.
642	»	» 25	-40	14 37	17 38	13	2 8	30	15 20	17 1	9	Luft gut, Bilder sehr unruhig.
643	0.	» 27	.40	15 39	17 10	8	2 4	14	15 49	17 1	11	Luft ausserordentlich durchsichtig, aber sehr unruhig Bilder. Am Schluss wolkig.
644	>	» 31	.42	14 37	15 21	5	I	4	15 20	15 31	12	Bilder leidlich; wurde rasch trübe.
645	»	Juni 5	.43		17 10	12	2 8	32	15 20	17 2	10	Bilder sehr unruhig.
646	»	» 24	.48	16 17		9	-	' <u>'</u>	16 18		9	Bilder gut.
647	»	» 26	-49	16 47	_	5	2 11	. 11	17 1		12	
648	>	Juli 7	.52		18 54	11		. 11	17 29		14	Bilder gut, einzelne Wolken.
649	•	» »	.52	19 13		4		: II	19 20		13	Wie in Z. 648.
650	"		.52	_	17 55	2	-	- 11	18 2 18 4		15 8	Bilder gut, war aber nur kurze Zeit klar. Mondschein, einzelne Wolken. Bilder leidlich gut, aber
651	*	» 10	.52	17 53	19 45	9				19 41	_	unruhig.
652	· I	Sept. 14	.70		20 5	12			18 56		18	Mondschein, Bilder leidlich gut.
653	» »	» 15 » 16		18 54 18 54		8		- 11	18 56 18 55	1	11	Bilder unruhig und zerfahren.
654	>	» 10 » 17	.71	18 19	_	7	•		18 57		9	Bilder leidlich.
656	,	» 18	1	18 15	_	7 9			18 56		10	Bilder leidlich.
657	o.	» 19		18 15		9					11	Bilder gut.
658		» 20	.72		19 50	10		11			11	Bilder gut.
6 5 9	>	» 22	.73		20 5	6			_	19 52	8	Bilder sehr schwach und äusserst unruhig. War plötzlich klar geworden; während der ganzen Zone leichte Wolken.
660	>	> 23	.73	18 2	20 5	10	3 5	50	18 55	19 42	7	Bilder öfters zerfahren und äusserst unruhig.
66 I	»	» 24	.73		19 20	2	1	- 11		19 23	8	Vorher und nachher trübe.
662	2	» 27	.74	_	20 12	7	1 4	- 11	19 7	20 7	10	Abgebrochen wegen Wolken. Wahrscheinlich auch während der Zone Himmel zeitweilig leicht überzogen.
663	»	» 30	.75	18 41	21 10	12	2	77	19 5	20 43	14	Bilder meist gut, zeitweilig nebelig.
664	»	Oct. 1	.75	18 41	20 5	9	2 3	33	19 1	19 41	14	Bilder gut.
665	×	» »	.75	19 42	22 59	13		· H	-	22 22	12	Bilder gut.
666	W.	> 2	.75		20 5	8		- 11	_		15	Alles durch leichten Dunst beobachtet, Sterne sehr schwach
667	*	» 3	.76		19 50	8		11	l		13	Bilder gut.
668	»	» 4	.76	20 5	22 30	10		- 11	1 -	22 11	12	Luft gut und durchsichtig, Bilder aber sehr unruhig.
669 670	» O.	» 5 » 9	.76 .77	19 12	21 10 22 36	13		11	19 32	20 43 22 11	13	Mondschein, Luft sehr durchsichtig, aber Bilder unruhig Mondschein, Bilder sehr unruhig. Namentlich im Anfang der Zone durch leichtes Gewölk beobachtet.
671	»	» 19	.80	21 3	23 11.	9	1 (68	21 57	23 12	7	Anfangs äusserst durchsichtig, wurde dann aber sehr nebelig, so dass schliesslich abgebrochen werden musste
672	,	» 20	.80	21 3	0 7	13	2 1	18	21 57	23 54	7	Bilder gut.
673	»	» 23	.81	ľ	22 4	7	I	4	22 5	22 10	4	War nur ganz kurze Zeit klar.
674	»	» 27	.82		23 54	13	2 (11	_	23 28	2	Luft gut durchsichtig. Sterne klumpig und verwaschen ziemlich unruhig.
675	w.	» 28	.83	21 3	23 54	13	2	71	22 5	23 28	3	Bilder, namentlich im Anfang, ausserordentlich schlecht gross, verschwommen, aufgeblasen.
676		» 29	.83	21 3	0 3	14	2 1	∞	22 5	23 54	4	Schärfe und Ruhe der Bilder mässig.
677	»	» 30	.83	22 0	1 48	16	2	81	23 9	г 8	2	Bilder meist zerfahren und sehr unruhig.
678	О.	Nov. 1	.84	22 0	1 48	16	2	87	23 9	1 8	2	Bilder leidlich gut, zuweilen unruhig. Mit Schluss der Zone plötzlich ganz trübe. Luft auch während der Zone nicht ganz durchsichtig.
679	,	» 9	.86	23 54	2 34	11	2	93	0 6	2 23	3	Mondschein, Mond innerhalb der Zone. Zuweilen leichte Wolken.
680	w.	» 16	.88	23 54	2 34	11	2	97	0 6	2 23	4	Bilder leidlich gut.
681	,	» 17	1 00		1 13	4	I	8	1	ı 8	5	Sehr dunstig, wurde ganz trübe.
001		ti .	.90			7	1 .	40	1 -	2 3	0	Meist nebelig, zuletzt plötzlich dicker Nebel.

		1886		Ausde		Anza	hl der			_	
Zone	K1.	1887	Ep.	der 2 einschl. F			erne	Zonen	sterne	Temp.	Bemerkungen
		1007		Anf.	Ende	F.	P. Zon.	von	bis	R.	
683	w.	Nov.27	86.91	0 ^h 43 ^m	4 ^h 22 ^m	16	2 102	o ^h 56 ^m	2 ^h 58 ^m	o°	Bilder unruhig und zerfahren, namentlich im Anfang der Zone.
684	*	» 29	.91	0 57	3 57	10	2 108	1 40	3 36	1	Bilder recht gut, die Beobachtungen wurden aber häufig durch Wolken unterbrochen.
685	»	Dec. 1	.92	1 25	4 22	10	2 93	2 17	3 56	1	Bilder scharf und ruhig.
686	Ο.	» 3	.92	0 57	3 57	10	2 116	1 37	3 40	-2	Mondschein, Bilder unruhig und zerfahren.
687	*	» 9	.94	1 25	3 57	8	2 95	2 17	3 56	3	Heller Mondschein. Himmel stets bewölkt, Sterne ruhig und scharf. Am Schluss ganz trübe.
688	*	» 10	.94	1 25	4 22	12	2 87	2 23	3 58	I	Bilder gut und leidlich ruhig.
689	*	Jan. 16	•	0 57	4 6	12	2 85	2 23	3 53	-9	Anfangs Bilder gut, späterhin der Kälte wegen öfters sehr schlecht; an einer Stelle Dunst.
690	*	» 17	.05	1 25	3 21	7	1 48	2 23	3 16	-9	Bilder leidlich gut. Abgebrochen wegen Kälte.
691	*	» 18	.05	3 19	4 22	6	I 39	3 21	3 58	-10	Bilder sehr schlecht und schwach.
692	*	» 2I	.06	3 38	5 33	9	1 109	3 54	5 27	0	Bilder gut und ruhig; nach σ Orionis plötzlich total trübe.
693	*	» 24	.07	1 18	59	13	3 138	2 58	5 0	-I	Bilder gut.
694	*	» 26	.07	3 38	5 33	11	1 76	3 44	5 2 5	0	Bilder gut.
695	W.	> 27	.07	3 38	5 33	11	1 85	3 44	5 26	-I	Bilder gut.
696	>	» 28	.08	3 54	6 35	13	2 114	4 18	6 21	0	Bilder recht gut.
697	О.	» 30	.08	3 54	6 57	14	2 114	4 18	6 21	0	Anfang und Ende der Zone Bilder gut, in der Mitte der- selben schlecht, aufgeblasen, verwaschen.
698	*	» 31	.08	4 48	8 10	12	2 148	5 20	7 30	-3	Bilder leidlich gut.
699	>	Febr. 3	.09	4 48	6 22	7	I 28	5 32	6 18	2	Mondschein, Bilder gut, wurde trübe.
700	W.	» 5	.10	4 48	7 33	11	2 150	5 20	7 27	I	Mondschein, Bilder gut.
701	»	» 6	.10	5 49	8 10	6	2 122	6 8	8 1	1	Mondschein, Bilder sehr gut.
702	*	» IO	.11	5 49	8 26	8	2 131	6 1	8 1	-3	Bilder im allgemeinen gut; zeitweilig Wolken.
703	»	» 13	.12	5 41	8 26	10	2 121	6 15	8 o	-1	Luft und Bilder sehr gut.
704	*	» I4	.12	5 49	6 57	5	I 47	6 16	6 49	0	Bilder gut, wurde plötzlich ganz trübe.
705	»	» 15	.13	5 42	8 26	11	2 105	6 16	8 2	-5	Bilder leidlich, zeitweise zerfahren.
706	*	» 16	.13	5 49	8 26	9	2 89	6 16	1 8	-6	Bilder nicht besonders gut.
707	>	» 24	.15	6 31	9 9	10	2 106	6 32	8 24	1	Bilder mässig, zeitweilig schwach und unruhig.
708	>	» 27	.16	6 35	8 10	7	1 67	6 43	7 36	-1	Bilder zerfahren.
709	ο.	> 28	.16	6 16	99	12	2 113	6 18	8 24	0	Bilder gut.
710	>	März 1	61.	6 39	9 35	11	2 85	7 11	9 11	2	Bilder gut.
711	W.	» 8	81.	6 39	9 35	10	2 43	7 11	9 11	0	Mondschein, Dunst; Bilder schlecht.
712	*	» 9	.19	6 42	8 38	8	2 24	6 49	8 30	5	Mondschein, Dunst. Bilder leidlich. Wegen Wolken abgebrochen.
713	*	> 11 > 14	.19	6 42 8 38	9 13 10 36	11	3 54 2 38	6 49 8 40	8 51	-2	Bilder gut. Bilder schlecht und sehr unruhig.
714	*		.20	8 38	10 36	::		8 40	10 35	11	Bilder gut.
715	»	» 15	.20	8 38		'	2 45 1 6	8 40	10 35 8 42	-3 o	Luft sehr schlecht und undurchsichtig.
11	w.	l	.22	8 10	9 13 8 49	4	1 6	8 40	8 42	1	Mondschein.
717 718	О.	» 31 April 6	.25	10 5		8		II .	12 14	7	Mondschein, Bilder gut; am Schluss plötzlich trübe.
719	w.	» 12	.28		12 47 12 29	10	•	Ι .	12 15	6	Luft schlecht, Bilder verwaschen und unruhig.
720	ο.	» 27	1	10 5	-	II.	-		13 30	5	Lust äusserst durchsichtig, Bilder aber etwas zerfahren.
721	w.	Mai 19	.32			4 2	•	13 29	13 29	8	Luft schlecht, nur kurze Zeit klar.
722	ο.	» 31	1	13 17	-	11	-	11	15 21	7	Mondschein.
723	w.	Juni 2	.41	14 35	15 21 15 21	4		14 51	14 51	11	Mondschein, Wolkenschleier.
724	o.	» 18	.46	14 35 16 1		5 3	1 10	14 51		12	Die Anhaltsterne vor der Zone durch Stehenbleiben des Registrirapparates verloren.
725	w.	> 24	.48	15 39	16 **	6	1 11	15 51	16 3	12	regioningpoints tenorem
726	,	» 24 » 25	1 -			10		16 18		15	Sterne sehr scharf und ruhig.
727	,	» 26	1		-	5		17 1		10	Sterne sehr unruhig und zerfahren.
728		» 27	1			11	2 74	li *	18 49	9	Luft und Bilder mittelmässig.
729		» 30	.50		18 41	8		16 56		10	Mondschein, Bilder mittelmässig.
730	,	Juli 2	1 -		18 41	5	1 14	11 -	18 32	13	Mondschein, Luft und Bilder leidlich.
731	,	Sept. 13	1		20 32	4	ı 14	11	20 53	8	Bilder schlecht und unruhig; wurde trübe.
732		» 15	1		23 54	10		21 59		6	Luft anfangs schlecht, später leidlich.
733		» 16	1	21 10		11		22 5		10	
133	. ~	10		,	-3 34		- 01	3	-5 20	,, .,	•

Zone	Kl.	1887	Ep.	der einschl.	ebnung Zone F. u. P. St.	S	ahl der terne P. Zon.	Zone	nsterne bis	Temp.	Bemerkungen
-				Anf.	Ende	F.		von			
734	W.	Oct. 27	87.82	21,51,	ⁿ 22 ^b 59 ^m	8	2 24	11	_	o°	Mondschein, Luft mittelmässig.
735	О.	Nov. 7	.85	23 11	0 14	6	1 16		08	4	Bilder leidlich, wurde trübe am Schlusse.
736	$ \mathbf{W}_{\cdot} $	» 16	.88	23 11	0 14	6	I 20	-	08	-4	Bilder sehr schlecht und schwach.
737	0.	Jan. 16	88.04	0 41	148	5	1 18	0 57	1 48	-3	Im Anfang Dämmerung, Luft gut.
738	*	März i	.17	4 48	5 42	6	1 11	5 19	5 31	-5	Luft leidlich gut.
739	W.	» 5	81.	4 48	5 59	7	1 14	5 19	5 55	-4	
740	>	» 23	.23	6 37	8 26	9	2 99	6 53	8 10	0	Mondschein, im Antang Dämmerung, Bilder gut.
741	>>	» 26	.24	6 37	8 10	10	2 50	7 1	7 57	4	Anfangs noch Tageslicht und hellste Dämmerung. Ge Schluss dunstig und Mondring. Abgebrochen we Wolken.
742	O.	Mai 15	-37	13 42	15 10	7	2 70	14 1	15 4	7	Mondschein. Bilder sehr mittelmässig, Sterne aufgebla
743	»	» 17	ا ما	13 42	I	8	2 72	14 1	15 3	14	Mondschein, Bilder mittelmässig.
						Re	visions	- und l	Ergänzu	ngs - Zo:	nen (5° bis 15°).
				Z	onen '	von	Schu	ımann	(Beol	bacht	er am Kreis: Hänig).
.,.	337 1	1889	1 9 0 0 = 1								•
. 1		Nov. 23			n 23 ^h 24 ^m	1 -		1)	23 ^h 17 ^m	{ 1	Ruhe 2-3, Schärfe 2-3.
745	*	» 24	.90	21 56	23 24	8	_	22 5	23 20	2	Ruhe 2, Schärfe 2-1.
746	A .	» 27	.91	1 47	3 25	ŀ	1 84		3 15	-2	Ruhe 2-3, Schärfe 2-3.
747	О.		.95	0 43	5 29	14	2 111	II.	5 14	1-1	Ruhe 2-3, Schärfe 2-1, am Schluss Cirri und Mondsch
748	*	» 18	-97	22 36	3 25	12	1 91	22 52	3 15	0	Im Anfang Dämmerung, Ruhe 2-1, Schärfe 1. 23½ - 2 wegen Wolken unterbrochen, dann Ruhe Schärfe 2, später Ruhe 2, Schärfe 1.
749	w.		10.00	0 43	2 57	5	1 58	1 2	2 7	0	Im Anfang Ruhe und Schärfe 2-3, später 2.
750	О.	» 8	.02	0 41	5 31	13	2 51	1 3	5 2	2	Anfangs Ruhe 2-3, Schärfe 2, später Ruhe und Sch 2-3, am Schluss 2. Das Mikroskop auch von Sc mann abgelesen.
751	w.	» I4	.04	2 43	7 19	11	1 136	3 3	7 2	o	Anfangs Ruhe 2-3, Schärfe 2, später Ruhe und Schärf
752	o.	> 17	.05		10 11	9		11	10 1	1	Im ersten Theil anfangs Ruhe 2, Schärfe 2-1, am Sch Ruhe und Schärfe 2. Im zweiten Theil anfangs R und Schärfe 2-1, am Schluss 2-3.
753	»	» 18	.05	1 48	3 25	5	1 20	2 9	3 3	2	Anfangs Ruhe 2, Schärfe 2-3, am Schluss Ruhe Schärfe 2-3. Im Anfang Sterne ziemlich schwach.
754	>	» 2I	.06	4 40	6 58	8	1 81	4 49	7 5	1	Anfangs Ruhe 2, Schärfe 2-3, zuletzt Ruhe 2, Schärf Abgebrochen wegen plötzlicher Bewölkung; auch währ der Zone zeitweise Wolken.
755	w.	Febr. 1	.09	3 55	5 19	8	1 38		5 16	-6	Anfangs Ruhe 3, Schärfe 4, am Schluss Ruhe und Sch 2-3. Mond in der Nähe.
756	»	» 4	.10	4 30	8 26	10	1 138		8 9	-4	4 ^h -6 ^h wechselnde Bilder, Ruhe 2, Schärfe anfangs später 3. 7 ^h -8 ^h Ruhe 2-3, Schärfe 3-4.
757	o.	» 7	.10	5 19	8 20	7	1 91	5 25	8 I	-4	5 ^h —6 ^h Sterne schwach, Ruhe 2, Schärfe anfangs 3, späte 7 ^h —8 ^h Ruhe 2, Schärfe 2-1.
758	»	> 9	.11	5 49	9 13		1 134	5 52	8 59	-3	5 ^h 8-7 ^h Ruhe 2-1, Schärfe 1. 7 ^h 5-9 ^h Ruhe 2-3, Schärf
759	W.	» 12	.12	5 49	8 26	8	I 92	6 г	8 1	-4	Ruhe 2, Schärfe anfangs 3, später 2. Im letzten Di der Zone brennt das Gas nur sehr schwach.
760	»	» 13	.12	5 49	10 11	13	1 147	6 2	10 1	-4	Sterne matt. 6 ^h —8 ^h anfangs Ruhe und Schärse 2, Schluss 2-3. 9 ^h —10 ^h Ruhe und Schärse 3.
761	>	» 14	.12	5 49	9 9	9	I 12I	6 4	8 59	-2	Ruhe und Schärfe 2-1.
762	»	» 20	.14	6 39	11 15	11	1 110	7 3	11 2	-3	7 ^h —8 ^h Ruhe und Schärfe anfangs 2, später 2-1. 10 ^h — anfangs Schärfe 2, Ruhe 2-3, am Schluss Ruhe Schärfe 2-1.
763	o.	> 22	.15	6 39	7 57	4	1 17	7 12	7 44	-1	Ruhe und Schärfe 1. Wechselnde Bewölkung. Abgebrook wegen völliger Bewölkung.
764	×	» 25	.15	6 39	11 8	11	1 70	7 11	10 59	– 1	7 ^h —8 ^h Ruhe 2-3, Schärfe 3, verwaschene Bilder. 10 ^h —Ruhe 2, Schärfe 2-3, zeitweise Wolken.
	w.	März 4	.17	6 39	8 20	6	1 23	7 12	8 2	-7	Mondschein und etwas Nebel. Anfangs Ruhe 3-2, Sch 2-1, am Schluss Ruhe 2-3, Schärfe 2.
765		l				II					
765 766 767	» W.	» 15 » 28	.20		12 30 12 30	9	_	10 43		3	Ruhe 2, Schärfe 2-3. Heller Mondschein, einzelne Cirri. Im Anfang Ruhe

Zone	וע	1890	Ep.	Ausdehnung der Zone	Anzahl der	Zonensterne	Temp.	Pomosil un mon
Zone	VI.	1890	Ep.	einschl. F. u. P. St	Sterne F. P. Zon.	von bis	R.	Bemerkungen
	Н			Anf. Ende	#			
				11h43m13h 7	8 1 42	12h 2m12h58m	3°	Im Anfang Ruhe und Schärfe 3, wahrscheinlich schwache Wolken, am Schluss Ruhe und Schärfe 2-3. Bald nach Schluss trübe.
769	W.	» II		11 43 15 21	1	12 2 14 37	1	Ruhe 2-3, Schärfe 2, namentlich im Anfang zeitweilig sehr unruhig.
770	»	» 15	.29	12 0 16 13	14 1 128	12 2 16 0	5	12 ^h —13 ^h Ruhe 2, Schärfe 2-3. 13 ^h —14 ^h Ruhe 2-3, Schärfe 2-1. 15 ^h —16 ^h anfangs Ruhe 2-3, Schärfe 2-1, am Schluss Ruhe und Schärfe 2.
771	»	Mai 6	∙35	13 49 15 23	5 1 58	14 3 15 2	8	Mondschein, schwacher Nebel. Ruhe 2-3, Schärfe 3.
772	0.	» 7		12 14 12 50	3 1 2	12 14 12 45	71	Es bewölkte sich rasch.
773	*	» I2	.36	13 29 17 11	12 2 120	13 35 17 0	13	13 ^h 5 —15 ^h windig, anfangs Ruhe und Schärfe 2-3, am Schluss 2. 16 ^h —17 ^h Ruhe und Schärfe 3.
774	»	» 13		12 50 13 29	4 1 7	H	12	Ruhe und Schärfe 2; es bewölkt sich rasch.
775	*	» 15	-37	15 21 16 17	9 1 25	15 21 16 11	7	Im Anfang Ruhe 3-2, Schärfe 4, am Schluss Ruhe 2, Schärfe 3. Zeitweise Wolken, am Schluss ganz trübe.
776	W.	» 16	-37	13 42 17 11	13 2 96	13 43 17 0	9	13 ^h 7-15 ^h Ruhe 2, Schärfe 2-1. 16 ^h -17 ^h Ruhe und Schärfe 2-3.
777	×	» 17	.38	12 50 18 16	17 2 141	13 2 18 1	10	13 ^h —14 ^h bisweilen windig, anfangs Ruhe 2-1, Schärfe 1, am Schluss Ruhe und Schärfe 2. 15 ^h —17 ^h Ruhe und Schärfe 2-3. 17 ^h —18 ^h am Schluss Ruhe 2, Schärfe 3.
778	>	» 18	.38	12 50 17 0	11 1 85	13 2 16 38	11	13 ^h —14 ^h am Schluss Ruhe 2-1, Schärfe 1. 16 ^h 3 Ruhe und Schärfe 2.
779	>	» 19	.38	12 50 14 5	7 1 41	13 5 13 58	12	i
780			-	16 52 18 3		17 4 18 1	11	
781		Juni 4		16 47 18 3	11	17 4 18 2	10	Anfangs Ruhe 3, Schärfe 2, am Schluss Ruhe 2, Schärfe 2-1.
782	О.	» 16	.46	16 47 20 12	10 1 122	17 4 20 1	7	17 ^h —18 ^h Ruhe und Schärfe 3. 19 ^h —20 ^h Ruhe 2-3, Schärfe 2. Die letzten 10 ^m der Zone durch Morgen- dämmerung gestört.
783	w.	» 2 ₅	.48	16 47 20 12	10 1 123	17 4 20 1	9	17 ^h -18 ^h im Anfang Ruhe 2-1, Schärfe 2-3, am Schluss Ruhe und Schärfe 2. 19 ^h -20 ^h Ruhe und Schärfe 3.
784	Ο.	Juli 1	.50	17 54 19 20	7 1 47	18 2 19 1	10	Ruhe und Schärfe 2-3, bisweilen verwaschene Bilder.
785	>	» 2	.50	16 47 20 12	12 1 110	17 4 20 2	11	Mondschein. 17 ^h —18 ^h Ruhe und Schärfe 2. 19 ^h —20 ^h im Anfang Ruhe und Schärfe 3, am Schluss Ruhe 3-4, Schärfe 2-3.
786	w.	» 10	.52	17 42 21 17	11 1 147	18 2 21 1	9	18 ^h —19 ^h Ruhe 3-4, Schärfe 2-3. Viel Unruhe langer Periode. 20 ^h —21 ^h Ruhe und Schärfe 3-4.
787	>	» 13	.53	16 47 21 17	12 1 179	17 4 21 1	9	17 ^h —18 ^h Ruhe 2, Schärfe 2-1. 18 ^h —19 ^a Ruhe und Schärfe 2. 20 ^h —21 ^h Ruhe 2, Schärfe 2-1.
788	»	» 14	-54	16 52 21 17	14 1 104	17 9 20 57	12	17 ^h 1-17 ^h 3 Ruhe und Schärfe 2-1. 18 ^h -19 ^h Ruhe und Schärfe 2-3. 20 ^h -21 ^h Ruhe 2-3, Schärfe 2.
789	 	» 15	-54	17 54 19 20	7 1 69	18 2 19 0	15	Ruhe und Schärfe 2-3.
790	0.	» 26	.57	17 42 19 13	6 1 63	18 4 19 0	9	Ruhe 2-3, Schärfe 3.
791	*	» 27	1	17 42 19 13	li .	18 2 18 57	12	Ruhe 2, Schärfe 2-3.
792	w.	» 28	.57		11 1 126		13	19 ^h —20 ^h Ruhe 2, Schärfe 1. 21 ^h —22 ^h Ruhe 2-3, Schärfe 2, am Schluss Ruhe und Schärfe 1.
793	*	» 30	.58	18 41 20 28		18 44 20 1	12	Mondschein, dunstig. Im Anfange Ruhe und Schärfe 1, am Schluss 2-3.
794	•	» 31	.58	='	7 1 56	II .	16	Ruhe 2-3, Schärfe 2.
795)	Aug. 1	.58	1 .	12 1 104	11 1	16	Ruhe und Schärfe 2.
796	0.	» 13	.62	' '	3 1 18	11	13	Ruhe und Schärfe 2.
797	W.	K • •	.71	22 5 23 34	7 1 32	1 .	9	Windig, Ruhe und Schärfe 3-4.
798	,	Oct. 13	.78	22 16 1 26	12 1 100		6	Ruhe und Schärfe 2, in der Mitte der Zone 3. Beleuchtung während der ganzen Zone mässig und flackernd.
799	О.	» I4	.79	1	10 1 83	11	6	Ruhe und Schärfe 2-3.
800	, »	> 21	.81	22 59 23 24	5 I 4	N	0	Ruhe 3, Schärfe 4, Wolken.
801	W.	» 28	.82	22 58 1 26	7 1 80		0	Heller Mondschein, Nebel, namentlich im Anfang. Ruhe und Schärfe sehr variabel, Sterne aber immer verwaschen.
802	*	> 29	.83	23 20 0 43	6 I 69	11 -	0	Ruhe und Schärfe 2.
803		11	.84		8 1 56	11	4	Ruhe 2-3, Schärfe 2. Ruhe A Schärfe 2-2 Nabel und Wolken
804	×	» 10	, .54	23 20 0 33	6 T 16	23 32 0 3	3	Ruhe 4, Schärfe 2-3, Nebel und Wolken.

Zone	Kl.	1890	Ep.	der 2	hnung Zone	il .	ahl de terne	r	Zone	nster	ne	Temp.	Bemerkungen
		1891		einschl. F Anf.	r. u. P. St. Ende		P. Zoi	n.	von	ь	is	R.	
805	o.	Nov.22	90.89	23 ^h 11 ^m	o ^h 24 ^m	6	1 3	9	23 ^h 25'	m o ^h	2 ^m	4°	Mondschein und Nebel, mehrfach Wolken, Ruhe und Schärfe 2-3.
806	>	Dec. 1	.92	23 15	1 26	6	ı 7	7	23 29	I	8	-2	Im Anfang Ruhe 3, Schärfe 3-2, am Schluss Ruhe und Schärfe 2-3.
807	>	> 7	.93	23 20	140	6	1 1	8	23 35	1	5	- 5	Ruhe und Schärfe 3-4. Zone wegen Nebels abgebrochen.
808	W.	» II	.95	0 42	1 36	5	1 I	6	I 2	1	19	-3	Ruhe und Schärfe 2. Zone abgebrochen wegen Nebels.
809	*	» I4	.95	23 47	2 14	9	1 3	7	o 8	1	57	-7	Das Gas brennt schlecht wegen Kälte; Wind; Ruhe 3, Schärfe 2.
810	>	» 15	.96	23 54	1 26	5	1	4	o 8	I	18	-8	Schlechte Beleuchtung, Wind; Ruhe 2-3, verwaschene Bilder.
811	O.	Jan. 20	91.05	O 57	3 5	8	·I 5	5	18	2	50	-7	Im Anfang Dämmerung, Mondschein, zeitweilig Wolken. Im Anfang Ruhe und Schärfe 2-3, am Schluss Ruhe 3-4, Schärfe 4.
812	*	» 22	.06	O 57	2 12	8	ī	8	I 14	2	10	-5	Himmelsgrund sehr hell wegen Mondschein und Nebel. Im Anfang Dämmerung. Ruhe und Schärfe 2.
813	W.	» 29	.08	2 12	4 17	9	1 7	3	2 35	4	1	1	Anfang bei Dämmerung. Ruhe 2-3, Schärfe 2.
814	*	Febr. 4	.10	2 34	5 29	16	1 5	9	2 41	5	1	I	Im Anfang Dämmerung. Zeitweilig windig. Anfangs Ruhe und Schärfe 2, am Schluss Ruhe 2-1, Schärfe 1.
815	»	» 7	.10	3 19	5 29	8	1 1	2	3 41	4	57	-1	Ruhe 2, Schärfe anfangs 1, später 2. Mikroskop von Hahn abgelesen.
816	*	» 8	.11	3 19	4 57	7	I	9	3 41	4	56	-1	Im Anfang Dämmerung. Ruhe 2-3, Schärfe 2-1. Mikroskop von Hahn abgelesen.
817	*	» 9	.11	3 21	5 29	7	I 2	٥	3 41	4	57	-3	Anfangs sehr schwache Feldbeleuchtung. Im Anfang Ruhe und Schärfe 3, am Schluss Ruhe 2, Schärfe 1.
818	*	» 10	.11	3 21	4 2	4	1	5	3 43	3	54	-2	Schwacher Nebel, zeitweilig Wind. Im Anfang Ruhe 2-1, Schärfe 1, am Schluss Ruhe 2, Schärfe 2-1.
		1891			Zone	n v	on I	Ιa	yn (1	Beo	bac	hter	am Kreis: Hänig).
618	0.	Aug. 27	91.65	18 ^h 41 ^m	21h17m	9	1 7	8	18h301	^m 20 ^h	59 ^m	16°	Windig, Ruhe und Schärfe 2-3.
820	»	Sept. 8	.69	18 41	20 12	7	I 2	5	19 2	19	56	12	Ruhe 3, Schärfe 2; vielfach Wolkenschleier.
821	*	» 9	.69	19 13	20 28	6	2 2	1	19 27	20	29	11	Ruhe und Schärfe 3, Refraction sehr schwankend.
822	W.	» 30	.75	20 35	22 30	7	1 3	7	20 47	21	47	11	Anfangs Ruhe und Schärfe 2, am Ende wegen Wolken Ruhe 3.
823	*	Oct. 1	.75	21 39	22 59	5	- 2	5	21 46	22	14	11	Ruhe und Schärfe 2-3.
824	»	» 6	.76	22 16	o 8	8	1 5	2	22 19	23	58	8	Ruhe und Schärfe 3, Sterne vielfach sehr verwaschen.
825	»	Nov. 10	.86	23 54	2 14	II	1 5	1	0 3	1	55	2	Ruhe 3, Schärfe 2-3, zuletzt Schärfe 4.
0,4		1892				0		ا ۽		_			Duly and Calvafa a service of
826		Jan. 11	-	1 48	3 5	8	I 2	- II	2 3		3	-4	Ruhe und Schärfe 3, später 3-2.
827 828	*	» 19	.05	2 57	4 49 6 18	11	1 6 1 5	- 11	3 14	_	44	-6 -8	Ruhe und Schärfe 3.
829	о.	» 20 Febr.16	.05	4 45		I			4 50		0		Ruhe und Schärfe 3-2, später Ruhe 3. Kurze Zeit Ruhe 2-3, Schärfe 2, dann Ruhe und Schärfe 3.
829	U.	r ebi.10	.13	5 49	7 57	10	1 0	3	5 48	7	51	<u>-5</u>	Zum Schluss zunehmender Dunst, der ferneres Beobachten unmöglich macht.
830	W.	» 24	.15	6 7	8 39	10	1 6	ο∥	6 31	8	32	2	Ruhe und Schärfe 3-2.
831	>>	März 15	.21	8 20	10 3	10	1 3	9	8 41	10	2	-ı	Ruhe und Schärfe 3-2, zuletzt 2.
832	»	» 17	.21	10 3	12 0	10	I 4	5	10 15	11	59	T	Ruhe 2-3, Schärfe 2.
833	»	» 30	.25	12 14	15 10	12	I 4	o∥	12 19	15	16	0	Ruhe und Schärfe 3.
834	>	Mai 12	.36	15 30	17 30	7	1 6	- (1	15 37	17	7	6	Anfangs Ruhe und Schärfe 3, am Schluss 3-4.
835	*	» 24	.40	16 9	19 0	13	1 8	0	16 24	19	0	10	Ruhe und Schärfe 2-3, am Schluss Ruhe 2, Schärfe 3.
836	o.	1893 Jan. 7	93.02	1 26	I 40	2	I	1		I	48	-7	

Für einige Zonen liegen die Zeitangaben der siebenten Columne der vorstehenden Uebersicht nicht wie es den Columnenüberschriften zufolge der Fall sein sollte innerhalb der in der fünften Columne angegebenen Grenzen. Die Ueberschrift der fünften Columne trifft nämlich zwar für die grosse Mehrzahl der Zonen zu, die Columne gibt aber thatsächlich überall die Rectascensionen des ersten und des letzten der für die Reduction der betr. Zone benutzten Zeit- und Polsterne.

Verzeichniss der Refractoranschlüsse, welche zur Bildung von Catalogörtern benutzt worden sind.

Die erste Columne gibt die Catalognummer des zu bestimmenden Sterns,

die zweite und dritte die Beobachtungsepoche,

die vierte die Catalognummer des Vergleichsterns, wobei ein * Anschluss durch Messung von Positionswinkel und Distanz bezeichnet, und der Zusatz α oder δ angibt, dass nur α oder nur δ beobachtet worden ist.

In den Fussnoten sind die bei der Reduction in Rechnung gezogenen Eigenbewegungen der Vergleichsterne angegeben.

Cat. Nr. Leipzig I	Tag	Ep.	VglSt. (Leipz.I)	Cat. Nr. Leipzig I	Tag	Ep.	VglSt. (Leipz. I)	Cat. Nr. Leipzig I	Tag	Ep.	VglS (Leipz.
1	93 Dec. 10	93.94	6	853	95 März 9	95.18	*854	1807	93 Febr. 27	93.16	1817
12	92 Oct. 24	92.82	24	882	93 Dec. 22	93.97	*881	1855	95 März 30	95.24	1850
35	92 Oct. 24	92.82	26	888	92 Nov. 26	92.90	889	э		95.24	1864
55	>	3	40	906	92 Nov. 26	92.90	913	1858	93 Febr. 4	93.09	184
48	92 Oct. 24	92.82	26	918	92 Nov. 26	92.90	936	1880	93 Febr. 4	93.09	188
	»	*	40	930	92 Nov. 26	92.90	938	1886	93 Dec. 30	93.99	*188
129	95 Jan. 17	95.05	*128	940	92 Dec. 9	92.94	933	*	95 April 16	95.29	*188
193	92 Oct. 24	92.82	207		95 März 12	95.19	944	30	95 April 19	95.30	*188
239	92 Oct. 24	92.82	240	949		92.94	966	1892	93 Febr. 4	93.09	188
252	92 Oct. 26	92.82	254	970		12.000	981	1900	93 Febr. 4	93.09	190
268	92 Oct. 24	92.82	272	980		92.94		1934	93 Febr. 4	93.09	193
276	92 Oct. 24	92.82	279	984	92 Dec. 9	92.94	991	1947	93 März 4	93.17	196
295	92 Oct. 24	92.82	301	998	92 Dec. 9	92.94	1000	1949	93 Febr. 6	93.10	196
300	92 Nov. 15	92.88	309	1007	95 März 20 95 März 30	95.21	1009	1950	95 März 30	95.24	194
316	92 Nov. 15	92.88	326		1 The 22 Person To 1	95.24	1118	1955	93 Febr. 6	93.10	194
»	92 Nov. 17	92.88	326a	1096	92 Dec. 9	92.94	1118	>	95 März 30	95.24	195
322	92 Nov. 13	92.88	325	1124	92 Dec. 9 96 Nov. 26	92.94	1120	1971	95 März 30	95.24	198
324	95 Jan. 18	95.05	287	»	yo 1.01. 20	96.91	1128	1974	93 Febr. 6	93.10	194
3-4	»	95.05	291	1129	92 Dec. 9	92.94	1132	2006	95 April 10	95.27	*200
337	92 Nov. 15	92.88	330	1142	93 Jan. 7	93.02	1137	2012	93 Febr. 6	93.10	202
354	92 Nov. 15	92.88	370	1193	93 Jan. 7	93.02	1194	2018	95 März 30	95.24	202
368	92 Nov. 19	92.89	*369	1224	100 E-4 1 100	93.02	1239	2060	94 Jan. 21	94.05	204
*	95 Jan. 22	95.06	*369	1238		93.02	1241	2065	93 Febr. 16	93.12	204
406	95 Febr. 8	95.10	407		The second second	17.57	1385	2082	93 Febr. 6	93.10	209
427	92 Nov. 15	92.88	411	1381	93 Jan. 23	93.06	1382	2087	94 Jan. 11	94.03	208
446	92 Nov. 15	92.88	422	1401	93 Jan. 7	93.02		2090	93 Febr. 6	93.10	209
468	92 Nov. 17	92.88	455	1407	93 Jan. 23	93.06	1410	2106	93 Febr. 16	93.12	212
20	95 Febr. 15	95.12	455	1432	93 Jan. 23	93.06	1425	2107	93 Febr. 6	93.10	209
489	92 Nov. 17	92.88	483	1438	93 Jan. 23	93.06	1415	2120	93 Febr. 16	93.12	212
505	95 Febr. 13	95.12	498	1441	93 Jan. 29	93.08	*1439	3335 L			100
533	92 Nov. 15	92.88	527	1459	93 Jan. 23	93.06	1468	2124		93.17	213
542	92 Nov. 15	92.88	537	1487	93 Jan. 23	93.06	1505	2192	93 Febr. 6	93.10	221
547	92 Nov. 15	92.88	553	1513	93 Jan. 23	93.06	1501	2198	94 Jan. 21	94.05	221
578	95 Febr. 15	95.13	*579	1516	93 Jan. 7	93.02	1488	2208	93 Febr. 6	93.10	221
591	92 Nov. 17	92.88	594	1542	95 April 10	95.27	1543	2225	94 Jan. 11	94.03	221
724	95 März 3	95.17	732	1597	95 April 10	95.27	1592	2237	93 März 12	93.19	223
738	92 Nov. 26	92.90	736	1602	95 April 10	95.27	1592	2247	94 Jan. 21	94.05	225
	95 März 8	A 150.0	*768	1623	93 Febr. 4	93.09	1627	2251	94 Jan. 21	94.05	225
769		95.18	780	1635	93 Febr. 4	93.09	1637	2273	93 März 12	93.19	228
779		95.17		1636	93 Febr. 4	93.09	1640	2300	94 Jan. 11	94.03	228
780	95 März 3	95.17	789	1694	93 Febr. 4	93.09	1689	2309	93 März 12	93.19	230
781	95 März 8	95.18	*782	1696	93 Febr. 4	93.09	1699	2310	93 März 4	93.17	232
795	92 Nov. 26	92.90	798	1745	93 Febr. 4	93.09	1743	2312	94 Jan. 11	94.03	232
809	95 Febr. 15	95.12	808	1785	93 Febr. 4	93.09	1766	2314	93 Febr. 6	93.10	233
825	92 Nov. 26	92.90	812	-1-3	70	131				200	

Cat. Nr. Leipzig I	Tag	Ep.	VglSt. (Leipz. I)	Cat. Nr. Leipzig I	Tag	Ep.	VglSt. (Leipz. I)	Cat. Nr. Leipzig I	Tag	Ep.	VglSt. (Leipz. I)
2326	O. Ion or	04.05			on Märr o	00.00			or Wei of	07.40	
2343	94 Jan. 21 94 Jan. 21	94.05 94.05	2323 2323	2983 3010	93 März 24 93 März 25	93.22 93.23	2993 3005	4260 *	95 Mai 26	95.40 95.40	4244 4269
2346	93 März 4	93.17	2352	3013	93 März 25	93.23	3021	4268	93 April 7	93.26	4274
2359	94 Jan. 11	94.03	2370	3022	95 April 25	95.31	3030	4270	95 Mai 26	95.40	4269
2373	93 Febr. 6	93.10	2395	3040	93 März 24	93.22	3038	>	×	95.40	4276
2385	93 Febr. 16	93.12	2392	3074	93 März 24	93.22	3080	4363 »	95 Mai 26	95.40	4359
2394	94 Jan. 11	94.03	2401	3078	93 März 25	93.23	3072	4454	93 April 7	95.40 93.26	4369 4457
2396	93 März 12	93.19	2393	3122	93 März 25	93.23	3127	4523	93 April 14	93.28	*4521
2462	93 März 4	93.17	2463	3157	93 März 24	93.22	3163	.»	95 Mai 28	95.40	*4521
2479	93 Febr. 27	93.16	2484	3219	95 April 25	95.31	3217	4533	93 April 12	93.28	4542
2492	93 März 12	93.19	2498	3256	93 März 25	93.23	3260	4554	93 April 12	93.28	4560
2497	93 März 12 93 März 12	93.19	2498 2561	3263 3282	93 März 25 95 Mai 12	93.23	3247	4572	95 Mai 28	95.40	4562
2551 2553	93 März 12	93.19 93.19	2581	3289	95 Mar 12	95.36	3303	» 4572	93 April 12	95.40 93.28	4560
2554	94 Jan. 21	94.05	2561	3294	95 Mai 12	93.24 95.36	3297 3298	4573 4577	95 Mai 28	95.40	4574 4560
2560	94 Jan. 11	94.03	2575	3296	93 März 24	93.22	3312	**	»	95.40	4562
2562	94 Jan. 11	94.03	2575	3305	93 März 24	93.22	3312	4600	95 Mai 28	95.40	4601
2574	94 Jan. 11	94.03	2585	3334	93 März 29	93.24	3336	>		95.40	4605
2586	93 März 4	93.17	2599	3343	93 März 24	93.22	3354	4644	94 Mai 16	94.37	4647
2591	93 März 4	93.17	2573	3345	93 März 24	93.22	3353	4694	93 April 12	93.28	4687
2594	93 März 4	93.17	2580	3368	93 März 24	93.22	3371	4698	93 April 12	93.28	4687.
2603	94 Jan. 11	94.03	2616	3381	93 März 24	93.22	3379	4733	94 Mai 16	94·37 94·37	4726 4730
2605	93 Febr. 6	93.10	2620	3382	93 März 29	93.24	3388	4735	93 April 12	93.28	4744
2606	93 Febr. 6	93.10	2620	3409	93 März 24	93.22	3411	4741	93 April 12	93.28	4747 ¹
2630	93 März 4	93.17	2611	3410	93 März 24	93.22	3413	>	96 Juni I	96.41	4743
2652	94 Jan. 11	94.03	2659	3445	93 März 29	93.24	3448	*	> 	96.41	47471
2673 2701	94 Jan. 11 94 Jan. 11	94.03	2659	3449 3489	93 März 29 93 März 24	93.24	3452	4752	93 April 12	93.28	4754
2704	94 Jan. 11 93 März 12	93.19	2723 2697	3497	93 März 29	93.22	3492 3500	4775 4798	93 April 12 94 Mai 16	93.28	4778
2705	94 Jan. 11	94.03	2715	3528	95 Mai 12	93. 2 4 95.36	3523	4899	94 Mai 16	94·37 94·37	4799 4903
2731	93 März 25	93.23	2737	3537	93 März 28	93.24	*3538	4972	93 April 20	93.30	4979
2732	93 März 24	93.22	2738	»	95 Mai 6	95.34	*3538	4985	93 April 20	93.30	4989
2733	95 April 25	95.31	2721	3580	95 Mai 12	95.36	3578	5014	94 Mai 16	94.37	5035
, .	>	95.31	2735	»	»	95.36	3572	5018	93 April 20	93.30	5021
2736	93 März 29	93.24	2737	3583 3589	95 Mai 12	95.36	3585	5085	93 April 20	93.30	5088
2744	93 März 24	93.22	2760	35°9 3622	93 März 24 93 März 29	93.22	3593 3627	5115	93 April 20	93.30	5118
2751	93 März 25	93.23	2737	3628	93 März 29	93.24 93.24	3641	5142	93 April 20	93.30	5145
2771 2784	93 März 24 93 März 24	93.22 93.22	2760	3629	93 März 29	93.24	3641	5162	94 Mai 16	94.37	5168
2793	95 April 25	95.31	2772 2806	3657	93 März 29	93.24	3661	5211	94 Mai 16	94.37	5205
2800	93 März 25	93.23	2789	3772	93 April 5	93.26	*3771	5346 5366	93 Mai 12 94 Juni 22	93.36	5336
2817	93 März 25	93.23	2834	»	95 Mai 13	95.36	*3771	5366 5369	94 Juni 22 93 Mai 12	94·47 93.36	5378 5373
2821	95 April 25	95.31	2829	3857	93 April 6	93.26	3855	5413	93 Mai 12	93.36	5313
2824	93 März 25	93.23	2834	3895	95 Mai 13	95.36	3901	5434	94 Juni 22	94.47	5438
2832	95 April 25	95.31	2831	3908	93 April 6	93.26	3912	5440	93 Mai 12	93.36	5450
2846	93 März 25	93.23	2834	3944	95 Mai 13 95 Mai 21	95.36	3943	5487	93 Mai 12	93.36	5493
2867	93 März 25	93.23	2873	4096 *	95 Mai 21	95.38 95.38	4063 4118	5538	93 Juni 3	93.42	*5537
2884	93 März 25	93.23	2889	4109	95 Mai 21	95.38	4063	5550	94 Juni 22	94-47	5548
2885	93 März 27	93.23	*2886	'n	»	95.38	4118	5552	94 Juni 22	94-47	5548
2897	93 März 29	93.24	2918	4127	95 Mai 28	95.40	*4126	5606	93 Juni 7	93.43	5598
2901 2008	95 Mai I	95.33	2898	4190	93 April 7	93.26	4205	5674	93 Juni 7	93.43	5659
2908 2928	95 April 25 93 März 25	95.31 93.23	2902	4197	93 April 7	93.26	4204	» 5607	96 Aug. 4	96.59	5659
2943	95 April 25	95.31	2941 2952	4224	93 April 7	93.26	4228	5697 5 7 00	93 Juni 7 93 Juni 7	93·43 93·43	5708 5708
2958	93 März 25	93.23	2952	4230	93 April 7		4219	5700 5741	93 Juni 7 94 Juni 28	93.43	5708
2973	95 April 25		_	4240	93 April 7	93.26	4246	»	»	94.49	
81	¹ F.C.	, - 5 5		. '	•		'	. '	•	- 1	
											I

Cat. Nr. Leipzig I	Tag	Ep.	VglSt. (Leipz. I)	Cat. Nr. Leipzig I	Tag	Ep.	VglSt. (Leipz. I)	Cat. Nr. Leipzig I	Tag	Ep.	VglSt.
5751	94 Juni 28	94.49	5750	6769	95 Aug. 18	95.63	*6768	7450	93 Oct. 19	93.80	7468
5768	93 Juni 7	93.43	5775	6790	93 Juni 16	93.45	6800	7451	93 Oct. 19	93.80	7468
5774	94 Juni 23	94.47	*5773	6794	93 Juni 16	93-45	6800	7489	93 Oct. 5	93.76	7496, 9
5780	93 Juni 7	93.43	5787	6797	93 Juni 16	93.45	6803	7511	93 Oct. 11	93.77	7507
5805	93 Juni 7	93.43	5806	6811	93 Juni 15	93.45	6818	7513	93 Oct. 19	93.80	7531
5821	94 Juni 28	94.49	58231	6840	94 Sept. 2	94.67	6829	7541	93 Oct. 19	93.80	7538
5882	93 Juni 7	93.43	5871	6843	94 Sept. 2	94.67	6829	7547	93 Oct. 11	93-77	7553
5887	93 Juni 7	93.43	5896	6872	93 Juni 22	93-47	6881	7557	93 Oct. 9	93.77	7551
5956	94 Juni 28	94.49	5957	6878	93 Juni 22	93.47	6863	7569	93 Oct. 11	93.77	7572
5965	93 Juni 7	93.43	5953	6882	93 Juli 3	93.50	*6881	7571	93 Oct. 11	93.77	7574
600 I	93 Juni 8	93.43	6007	6885	94 Sept. 2	94.67	6881	7588	96 Aug. 27	96.65	7590
6017	93 Juni 8	93.43	6022	6886	94 Sept. 11	94.69	*6887	»	»	96.65	7592
6036	93 Juni 8	93.43	6032	6895	93 Juni 22	93.47	6921	7601	94 Oct. 27	94.82	*7600
6096	93 Juni 8	93.43	6101	20	20 3 3 3 3 3	93.47	6925	7602	93 Oct. 11	93.77	7632
6099	93 Juni 8	93.43	6101	20	20	93.47	6939	7637	93 Oct. 5	93.76	7647
6103	93 Juni 8	93.43	6102	6915	93 Juni 22	93.47	6921	7639	93 Oct. 11	93.77	7632
6136	93 Juni 8	93.43	6167	. 30	20	93.47	6925	7649	93 Oct. 5	93.76	7674
6144	93 Juni 8	93.43	6167	*		93.47	6939	7653	96 Aug. 27	96.65	7651
6151	93 Juni 8		6155	6928	93 Juni 16	93.45	6936	»	96 Oct 5	96.76	7671
6187	, ,	93.43	6170	6933	93 Juni 22	93.47	6921	3	>	96.76	7672
- 1	100	93.43	6270	» »	D D	93.47	6925 6939	7664	93 Oct. 11	93-77	7682
6265	100	93.43	II . I	6934	93 Juni 22	93.47	6921	7701	93 Oct. 11	93-77	7710
6299	94 Juni 28	94.49	6305	»	93 Jun 22	93.47	6925	7703	93 Oct. 11	93-77	7710
6321	93 Juni 8	93.43	6319 ³	20	20	93.47	6939	7714	94 Nov. 15	94.87	7710
6338	93 Juni 8	93-43	6335	20	93 Oct. 5	93.76	6939	>	*	94.87	7738
6340	93 Juni 8	93-43	6345	6970	93 Juni 16	93-45	6973	7722	93 Oct. 20	93.80	7726
6378	93 Juni 8	93.43	6386	6978	93 Juni 15	93-45	6971	7765	94 Nov. 15	94.87	77666
6426	93 Juni 15	93.45	64248	6999	93 Juni 22	93-47	7014	>	94 Dec. 1	94.91	7766
3	93 Juni 16	93.45	6424a	7017	93 Juni 16	93.45	7029	7787	93 Nov. 1	93.83	7792
6432	93 Juni 16	93.45	6430	7018	93 Juni 16	93.45	7028	7791	93 Oct. 25	93.81	7779
6436	93 Juni 15	93.45	6455	7024	93 Juni 22	93.47	7029	7793	93 Oct. 20	93.80	7772
6441	93 Juni 16	93.45	6437	7025	93 Juni 16	93-45	7029	7794	93 Nov. 1	93.83	7805
6469	93 Juni 15	93.45	6468	7038	93 Juni 22	93.47	7049	7807	93 Oct. 20	93.80	7801
6475	94 Sept. 2	94.67	6489	7055	93 Oct. 19	93.80	7045	7880	93 Nov. 1	93.83	7882
6478	93 Juni 16	93.45	6486	7064	93 Oct. 9	93-77	7072	7954	93 Oct. 20	93.80	7962
6501	94 Sept. 2	94.67	6508	7091	93 Oct. 9	93-77	7082	7955	93 Oct. 25	93.81	7971
6522	93 Juni 15	93.45	6543	7103	93 Oct. 19	93.80	7092	7986	93 Nov. 1	93.83	7976
6527	93 Juni 16	93.45	6516	7105	93 Oct. 19	93.80	7092	7993	94 Dec. 1	94.91	7997
6537	93 Juni 15	93.45	6543	7111	93 Oct. 5	93.76	7115	7998	93 Oct. 20	93.80	8003
6541	93 Juni 16	93-45	6548	7214	93 Oct. 9	93.77	7223	8018	93 Nov. 1	93.83	8022
6572	93 Juni 21	93-47	6584	7270	93 Oct. 9	93.77	7293	8088	94 Dec. 1	94.91	8100
6585	93 Juni 21	93.47	6600	7304	93 Oct. 9	93.77	7306	8089	94 Dec. 1	94.91	8086
6588	94 Sept. 2	94.67	6594	7308	93 Oct. 19	93.80	7320	8101	93 Nov. 1	93.83	8102
6599	94 Sept. 2	94.67	6601	7327	93 Oct. 11	93.77	7322	8126	93 Nov. 1	93.83	8135
6620	93 Juni 21	93.47	6600	7330	93 Oct. 9	93.77	7321	8199	93 Oct. 20	93.80	8208
6627	93 Juni 15	93.45	6625	7339	93 Oct. 9	93.77	7321	8210	93 Nov. 7	93.85	*8209
6630	93 Juni 15	93.45	6638	7365	93 Oct. 5	93.76	7372	8235	95 Sept. 21	95.72	8233
6647	93 Juni 15	93.45	6662	7378	93 Oct. 19	93.80		8248	93 Oct. 20	93.80	8261
6649	93 Juni 21	93.47	6684	1310 »	93 00. 19	93.80	7393 7421	8253	93 Oct. 25	93.81	8229
6651	93 Juni 15	93.45	6645	7395	93 Oct. 19	93.80	7393	8266	93 Oct. 20	93.80	8267
6653	93 Juni 15	93.45	6638	7412	93 Oct. 19	93.80	7393	8273	93 Oct. 25	93.81	8272
6659	93 Juni 21	93.47	6684	2	y3 (7ct. 19	93.80	7421	8302	93 Nov. 1	93.83	8318
6685	93 Juni 16	93.45	6671	7424	93 Oct. 5	93.76	7409	8309	93 Nov. 1	93.83	750
6714	93 Juni 15	93.45	6724	7425	93 Oct. 11	93.77	7411	8319	The second second second		8318
6721	93 Juni 22	93.47	6720	7427	93 Oct. 5	93.76	7435	The second second second	93 Oct. 25	93.81	8312
6753	93 Juni 22	93.47	6763	7432	93 Oct. 11	93.77	7423	8325	93 Nov. 1	93.83	8321
	93 Juni 22	93.47	11	7439	1000	93-77	7441	8336	93 Nov. 1	93.83	8321

Cat. Nr. Leipzig I	Tag	Ep.	VglSt. (Leipz. 1)	Cat Nr. Leipzig I	Tag	Ep.	VglSt. (Leipz. I)	Cat. Nr. Leipzig I	Tag	Ep.	VglSt. (Leipz. I)
8366	95 Sept. 21	95.72	8371	8616	95 Sept. 23	95.72	*8617	9127	93 Dec. 3	93.92	9136
8367	95 Sept. 21	95.72	8371	8621	93 Nov. 10	93.86	8623	9130	93 Dec. 3	93.92	9131
8388	93 Nov. 21	93.89	8380	8640	93 Nov. 9	93.85	8632	9134	93 Dec. 3	93.92	9133
8397	93 Nov. 9	93.85	8407	8641	95 Sept. 23	95.72	8642	9211	93 Dec. 3	93.92	9212
8399	93 Nov. 21	93.89	8417	8659	95 Sept. 24	95.73	8664	9243	93 Dec. 7	93.93	9242
8408	93 Nov. 21	93.89	8401	8690	93 Nov. 21	93.89	8700	9252	95 Sept. 28	95.74	9255
8437	93 Nov. 10	93.86	8436	8695	93 Nov. 21	93.89	8700	9280	93 Dec. 7	93.93	9282
8441	93 Nov. 9	93.85	8453	8705	93 Nov. 10	93.86	8686	9300	93 Dec. 7	93.93	9305
8442	93 Nov. 10	93.86	8436	8712	93 Nov. 21	93.89	8700	9333	93 Dec. 7	93.93	9327
8463	93 Nov. 21	93.89	8461	8744	95 Sept. 24	95.73	8746	9336	93 Dec. 7	93.93	9338
8478	93 Nov. 9	93.85	8480	8758	93 Nov. 21	93.89	8747	9353	95 Oct. 21	95.80	9366
8486	93 Nov. 9	93.85	8472	8768	96 Oct. 5	96.76	8771	9393	93 Dec. 7	93-93	9386
8488	93 Nov. 9	93.85	8484	8774	93 Nov. 10	93.86	8787	9418	93 Dec. 7	93.93	9419
8498	95 Sept. 23	95.72	8472	8776	93 Nov. 10	93.86	8770	9434	93 Dec. 7	93.93	9442
×	>	95.72	8503	8793	93 Nov. 10	93.86	8795	9459	93 Dec. 10	93.94	9466
8500	93 Nov. 9	93.85	8503	8808	93 Nov. 21	93.89	8824	9460	93 Dec. 10	93-94	9465
8515	93 Nov. 21	93.89	8526	0188	93 Nov. 10	93.86	8188	9462	95 Dec. 13	95.95	9440
8523	95 Sept. 23	95.72	8516	8843	93 Dec. 3	93.92	8851	, »	»	95.95	9456
*	*	95.72	8532	8891	93 Dec. 3	93.92	8897	>	>	95-95	94618
8542	93 Nov. 9	93.85 93.85	8538	8937	93 Dec. 3	93.92	8933	» »	,	95.95 95.95	9469
8549	93 Nov. 13	93.87	8541	8939	93 Dec. 3	93.92	8941	»	96 Aug. 28	96.66	9473 9469
8579	93 Nov. 10	93.86	*8547	8970	93 Dec. 3	93.92	8976	9463	93 Dec. 10	93.94	9461
8586	93 Nov. 9	93.85	8580	8986	93 Dec. 3	93.92	8997	9484	93 Dec. 10	93.94	9479
8589	93 Nov. 9	93.85	8605 8611	9003	93 Dec. 3	93.92	8997	9486	93 Dec. 10	93.94	9479
8595	93 Nov. 21	93.89		9004	93 Dec. 3	93.92	9009	9492	93 Dec. 10	93.94	9494
8596	93 Nov. 21	93.85	8593	9085	93 Dec. 3	93.92	9087	×	»	93.94	9495
8610	93 Nov. 9	93.89	8619 8611	9126	93 Dec. 7	93.93	9109	9547	93 Dec. 10	93.94	9546

Cat. Nr. Leipzig II	Tag	Ep.	VglSt. (Leipz. II)	Cat. Nr. Leipzig II	Tag	Ep.	VglSt. (Leipz. II)	Cat. Nr. Leipzig II	Tag	Ep.	VglSt. (Leipz. II)
	Tag 95 Jan. 14	95.04 95.04 95.04 95.04 95.04 95.04 95.04 95.04 95.04 95.05 95.05 95.05	VglSt. (Leipz. II) 14 26 *76 111 142 127 165 341 343 333 384 391 396	687 830 880 905 919 973 977 987 1021 1031 1032	95 Febr. 15 95 März 3 95 März 15 95 März 11 95 März 11	95.12 95.12 95.17 95.17 95.17 95.17 95.17 95.17 95.12 95.18 95.19	703 685 837 900 902 922 953 953 981 1019 1037		Tag 95 März 11 95 März 11 95 März 11 95 März 29 96 Nov. 26 96 Nov. 26 95 März 11 95 März 30 97 Jan. 5 95 März 20	95.19 95.19 95.19 95.18 95.18 96.90 96.90 95.19 97.01 97.01	VglSt. (Leipz. II) 1493 1479 1482 1518 1520 1529 1529 1539 1637 1637 1639
416 * 435 464 * 517 534 588 623 628 639 654	95 Jan. 18 95 Jan. 18 95 Jan. 18 95 Jan. 18 95 Febr. 10 95 Febr. 8 95 Febr. 13 95 Febr. 13 95 Febr. 15	95.05 95.05 95.05 95.05 95.05 95.05 95.11 95.10 95.11 95.12 95.12	403 429 339(I) 460 479 540 533 597 592 641 626 *655	1065 1070 . * 1094 1132 1158 1183 1213 1249 1263 1357 1360	95 März 11 95 März 11 95 März 9 95 März 12 95 Febr. 15 95 März 20 95 März 20 95 März 20 95 März 3 95 März 3 95 März 11	95.19 95.19 95.19 95.18 95.19 95.12 95.21 95.21 95.21 95.21 95.17 95.17	1087 1057 1088 1060 1130 1160 1187 1211 1237 1266 1364 1350	1675 1694 1716 1769 1793 1796 1816 1843 1855 1880	95 März 11 95 März 20 95 März 11 95 März 20 95 März 18 95 März 18 95 April 8 95 April 8 95 April 8 95 April 10 95 März 18	95.19 95.21 95.21 95.21 95.21 95.21 95.21 95.21 95.27 95.27 95.27 95.21	1676 *1693 1715 *1768 1785 1802 1818 1823 1849 1856 1852 1867 1892

Cat. Nr. Leipzig II	Tag	Ep.	VglSt. (Leipz. II)	Cat. Nr. Leipzig II	Tag	Ep.	VglSt. (Leipz. II)	Cat. Nr. Leipzig II	Tag	Ep.	VglSt. (Leipz. II)
1911	95 März 30	95.24	1903	2766	94 Jan. 29	94.08	2750	3664	95 April 19	95.30	3650
1926	95 März 30	95.24	1925	2789	94 Jan. 29	94.08	2783	3666	95 April 24	95.31	3662
1931	95 März 11	95.19	1936	2792	94 Jan. 29	94.08	2786	3671	95 April 19	95.30	3614
1945	95 April 15	95.28	1944	2810	94 Jan. 29	94.08	2820	3	95 April 24	95.30	3639
1950	95 März 11	95.19	1957	2817	94 Jan. 29	94.08	2815	3714 3727	95 April 19	95.31 95.30	3732 3744
1959	95 April 8	95.27	1981	2824 »	97 Febr. 3	97.09 97.09	2778 2790	3751	95 April 24	95.31	3762
1964	95 April 1	95.25	1988	2827	94 Jan. 29	94.08	2815	3763	95 April 24	95.31	3798
1980	95 März 30 95 April 1	95.24	1979	2831	94 Jan. 29	94.08	2825	3767	95 Agril 24	95.31	3764
1992 2080	95 April 1	95.25 95.25	2014 2065	2834	94 Jan. 29	94.08	2825	3770	95 April 24	95.31	3768
*	93 mp 1	95.25	2092	2845	97 Febr. 3	97.09	2778	3771	95 April 24	95.31	3764
2160	95 April 1	95.25	2168	»	»	97.09	2790	3773	95 April 24	95.31	3758
2174	95 April 1	95.25	2165	2849	97 Febr. 3	97.09	2821	3774	95 April 24	95.31	3758
×	»	95.25	2177	»	»	97.09	2840 2872	»		95.31	3783
2186	95 April 1	95.25	2184	2853 2893	94 Jan. 29 94 Febr. 8	94.08 94.10	2891	3800	95 April 24	95.31	3801
2204	95 April 1	95.25	2200 2221	2093	94 rebi. 6	94.10	2899	3810	95 April 24	95.31	3805
2214	95 April 15	95.25 95.28	2221	2916	94 Febr. 8	94.10	2913	3811	95 April 24	95.31	3830
>	32 Whin 12	95.28	2231	2930	94 Febr. 8	94.10	2927	3816 >	95 April 24	95.31 95.31	3802 3851
2223	95 April 10	95.27	2208	2933	94 Febr. 22	94.14	*2932	3818	95 April 24	95.31	3830
2229	95 April 10	95.27	2215	2935	94 Febr. 22	94.14	*2934	3823	95 April 24	95.31	3802
2230	95 April 10	95.27	2220	2943	94 Febr. 8	94.10	2934	»	*	95.31	3851
2232	95 April 10	95.27	2219	2945	94 Febr. 8	94.10	2962	»	97 Febr. 3	97.09	3788
2238	95 April 10	95.27	2225	2966	94 Febr. 8	94.10	2962	»	95 Mai I	97.09	3802
2240	95 April 15	95.28	2235	2982	94 Febr. 8	94.10	2983	3874 3882		95.33	3895
2243	95 April 10	95.27	2220	2986	94 Febr. 8	94.10	2988		95 Mai 1 95 Mai 1	95.33	3895
*	»	95.27	2215	3003	94 Febr. 8	94.10	2988	3917 3933	95 Mai 1	95·33 95·33	3901 3913
2246	95 April 15	95.28	2245	3020	94 Febr. 8	94.10	3019	3933 3986	95 Mai 1	95.33	4017
2247	95 April 15	95.28	2245	3024	94 Febr. 8	94.10	3013	3900	»	95.33	4042
2249 2260	95 April 15	95.28	2235	3041	94 Febr. 20	94.14	3045	4028	95 Mai 5	95.34	4051
2260 »	95 März 25	95.23 95.23	2264 2275	3048	94 Febr. 20	94.14	3054	4061	95 Mai 5	95.34	4051
»	95 April 15	95.28	2275	3086	94 Febr. 20	94.14	3071	4066	95 Mai 5	95.34	4065
2261	95 April 15	95.28	2262	3204	94 Febr. 20	94.14	3202	4077	95 Mai 5	95.34	4086
, ,	. *	95.28	2255 ¹	3234	94 Febr. 20 94 Febr. 20	94.14	3217	4131	95 Mai 6	95.34	*4130
2283	95 April 15	95.28	2284	3235	94 Febr. 20	94.14	3211	4142	97 Febr. 3	97.09	4122
*	97 Jan. 5	97.01 97.01	2255 ¹ 2262	3243 3261	94 Febr. 20 97 Jan. 5	94.14	3242 3262	0	»	97.09	4148
2284	95 April 15	95.28	22551	3263	94 Febr. 20	94.14	3286	4148	95 April 19 97 Febr. 3	95.30	4156
×	97 Jan. 5	97.01	2262	3351	94 Febr. 20	94.14	3350	4149 4218	97 Febi. 3	97.09	4148
»	, ,	97.01	22551	3376	94 Febr. 20	94.14	3370		95 April 24	95.31 95.31	4254
2289	95 April 15	95.28	2298	3380	94 Febr. 20	94.14	3360	4233 4245	95 April 24	95.31	4252 4224
2320	95 April 15	95.28	2314	3 3	*	94.14	3399	4247	95 April 24	95.31	4254
2334	95 April 16	95.29	2331	3435	94 Febr. 20	94.14	3448	4260	95 April 24	95.31	4252
2342 2486	95 April 16 95 April 16	95.29	2313 2473	3471	94 Febr. 20	94.14	3452	4268	95 April 24	95.31	4246
2460 >	95 April 16	95.29	2477	»	A Februso	94.14	3466	4341	95 Mai 5	95.34	4340
2505	95 April 16	95.29	2487	3485	94 Febr. 20 94 Febr. 20	94.14	3484	4346	95 Mai 5	95.34	4325
2554	95 April 16	95.29	2558	3491	94 Febr. 20	94.14	3490 3481	4355	95 Mai 5	95.34	4334
2590	95 April 10	95.27	2591	35°3	94 Febi. 20	94.14	3498	4357	95 Mai 5	95-34	4350
2602	95 April 10	95.27	2578	3507	94 Febr. 20	94.14	3504	4409	95 Mai 10	95.35	4422
2603	95 April 10	95.27	2578	3575	95 April 19	95.30	.3550	4524	95 Mai 10	95.35	4519
2628	94 Jan. 29	94.08	2622	3592	95 April 19	95.30	3604	4545	95 Mai 6	95.34	*4544
2649	94 Febr. 22	94.14	* 2650	3598	95 April 19	95.30	3615	4601	95 Mai 10	95.35	4607
2669	94 Jan. 29	94.08	2705	3601	95 April 19	95.30	*3601	» 4664	Oz April 21	95.35	4613
2682	94 Jan. 29	94.08	2686	3625	95 April 19	95.30	3643	4664 *	97 April 21	97.30 97.30	4646 6° 1989 3
» 2698	» 94 Jan. 29	94.08	2710	3637	95 April 19	95.30	3640	4679	95 Mai 10	95.35	4686
2732	94 Jan. 29 97 April 6		2705 2730	>	»	95.30	3645		95 Mai 10		l
				:-	•	'	•		-	,	
	¹ F.C. ²	S. Anl	nang II (Le	eipz. II, S. 2	4 8)						

	,	,														
Cat. Nr. Leipzig II	Ta	g	Ep.	VglSt. (Leipz. II)	Cat. Nr. Leipzig II		Tag		Ep.	VglSt. (Leipz. II)	Cat. Nr. Leipzig II		Tag		Ep.	VglSt. (Leipz. II)
4687	95 Ma	i 10	95.35	4686	6452	94	Mai	19	94.38	6460	8074	94	Juli	25	94.56	8070
4708	95 Ma	i 10	95.35	4700	6519		Mai	19	94.38	6507	×		>		94.56	8073
×	*		95.35	4709	» »	96	Juli >	21	96.55	6507	8083	i	Juli	25	94.56	8082
4778	95 Ma		95.35	4756	6584	0.4	Mai	19	96.55 94.38	6548 6590	8219		Juli	25	94.56	8226
4802	95 Ma		95.35	4781	6601	11	Mai	19	94.38	6587	8227		Juli	25	94.56	8228
4831 4883	95 Ma 95 Ma		95.36	4825 4876	6618		Mai	29	95.41	6629	8257 8261		Juli Juli	25 25	94.56	8258 8272
4914	95 Ma		95.36	4902	6621		Mai	29	95.41	6631	8288	94		25 25	94.56	8297
4929	95 Ma		95.36	4916	6725	11	Mai	29	95.41	6719	>		Aug.	4	96.59	82978
5004	95 Ma		95.33	5007	»		*		95.41	6728	8289	94	Juli	25	94.56	8282
5017	95 Ma		95.33	5009	6757		Mai	29	95.41	6773	8301		-		94.70	8299 ⁸
•	*		95.33	5010	6829	95	Mai	29	95.41	6834 68491	8305	94	Sept.	15	94.70	8314
5031	95 Ma		95.36	*5032	» 6845	0.5	» Mai	29	95.41 95.41	6840	8333		Sept.		94.70	8351
5045	95 Ma	i 2	95.33	5048	6884	11	Mai	29	95.41	6864	8373	94	Sept.	15	94.70	8388
. »	95 Ma	i 2	95.33	5053	6946	11 -	Juni	22	94.47	6947	» 8390	04	Sept.		94.70	8401 8364
5091 5114	95 Ma		95.33	5093 5120	7033	11	Juni	22	94.47	7035	390	94	»	• 3	94.70	8394
5244	95 Ma		95.33	5245	7043	11	Juni	22	94.47	7036	8455	94	Sept.	15	94.70	8443
5267	95 Ma		95.36	5263	»		»		94.47	7055	8456	94	Sept.	15	94.70	8443
5280	95 Ma		95.36	5276	7069	94	Juni	22	94-47	7067	8488	94	Sept.	15	94.70	8490
5326	95 Ma		95.36	*5325	7157	94	Juni	22	94.47	7169	8506	94	Sept.	15	94.70	84914
5360	95 Ma	_	95.36	5362	****		Juni	22	94.47	7175 7142	*		»		94.70	8542
5377	95 Ma	i 21	95.38	5372	7159 » .	II - :	Aug.	4	94·47 96.59	7142	8508	1	Sept.	•	94.71	8509
5468	95 Ma	i 26	95.40	5486	»		»		96.59	7156	8523		Sept. Sept.		94.71	8525 8520
5472	95 Ma	i 21	95.38	5506	7189	94	Juni	22	94-47	7181	8544 >	94	aept.	- 17	94.71	8562
5474	95 Ma		95.38	5506	» »		» »		94-47	7196 7197	8546	94	Sept.	17	94.71	8562
5476	95 Ma		95.38	5468	7203	04	Juni	29	94-47	7222	8556				94.71	8535
* 5542	95 Ma 95 Ma		95.40 95.38	5486	7206	()	Juni	29	94.49	7212	8618	94	Sept.		94.71	8631
5542 5562	95 Ma		95.40	5541 •5563	»	, .	»	-,	94.49	7213	8684	94	Sept.	18	94.71	8644
5626	93 Ap		93.26	5615	7369	94	Juli	2	94.50	*7370	»		*	_	94.71	8671
5698	95 Ma	-	95.38	5700	7448	94	Juni	29	94-49	7458	8689		Sept.	_	94.71	8692
5702	95 Ma		95.38	5695	»	١	» T:		94.49	7468	8703		Sept.		94.71	8683
5704	95 Ma		95.38	5695	7494		Juni Juni	29	94.49	7493	8709 8866		Sept.		94.71	8701 8867
5729	95 Ma	i 21	95.38	5715	7495 *	94) will	29	94.49	7472 7481	8879				94.71	8885
5752	95 Ma	i 21	95.38	5747	7531	94	Juni	29	94.49	7523	8960		Sept.		94.71	8969
»	*		95.38	5748	»		»		94-49	7524	*	/1	»	-,	94.71	8977
5768	95 Ma		95.40	5784	7536	11	Juni	29	94-49	7535	9023		Sept.		94.71	9005
5776 6016	95 Ma 95 Ma		95.40	5765 6004	7622		Juni	29	94-49	7639	9024		Sept.		94.71	9040
» 0010	95 Ma	. 20	95.40	6019	7627	11	Juni	29	94.49	7651	9031		Sept.		94.71	9038
6078	94 Ma	i 19	94.38	6079	7634	11 -	Juni	29	94-49	7633	9037		Sept.		94.71	9038
6096	94 Ma	-	94.38	6098	7752		Juli Juli	2 I 2 I	94.55	7750	9210		Nov.		94.83	9212
6102	94 Ma	i 19	94.38	6115	7773 »	94)un »	4 1	94·55 94·55	7767 7770	9274	94	Nov.	1	94.83 94.83	9241 9249
6106	94 Ma		94.38	6079	7832	94	Juli	2 I	94.55	7828	9276	94	Nov.	6	94.84	9290
6124	94 Ma		94.38	6134	»		*		94.55	7858	370		Nov.		94.87	9290
6220	94 Ma	-	94.38	6205	7851	11	Juli	2 I	94-55	7860	9493		Nov.		94.84	9476
» 6236	94 Ma		94.38	6208 6227	7861		Juli	2 [94.55	7847	*		Nov.	-	94.87	9476
6247	94 Ma		94.38	6251	7871	II -	Juli 1:	21	94.55	7870	9494 *		Nov.		94.84	9476 9476
6271	94 Ma		94.37	*6272	7913	94	Juli >	23	94.56 94.56	7907 ² 7910	9526		Nov.		94.84	95498
6282	94 Ma	_	94.38	6283	7952	94	Juli	23	94.56	7961	. *		Nov.		94.85	9549
6300	94 Ma		94.38	6301	7986	lt .	Juli	23	94.56	7981	9540		Nov.		94.84	9524
6405	94 Ma	-	94.38	6413	8019		Juli	24	94.56	8000	»	1	Nov.		94.87	9524
6406	94 Ma		94.38	6413	8025	11	Juli	24	94.56	8026	9556		Nov.		94.84	9561
6425	94 Ma	i 19	94.38	6424	»		»		94.56	8027	9564		Nov.		94.84	9545 9545
6430	94 Ma	i 19	94.38	6423	8068	94	Juli	² 4	94.56	8040		1		- J	. , , , , , ,	7373
	E.B	-0:019	9 + 0.18	3 E	.в. —о!озо	+0	36		⁸ F.C.	4 E.1	B. —o!o16	−0 74	19			

Cat. Nr. Leipzig II	Tag	Ep.	VglSt. (Leipz. II)	Cat. Nr. Leipzig II	Tag	Ep.	VgL-St. (Leipz. II)	Cat. Nr. Leipzig II	Tag	Ep.	VglSt (Leipz. I
9628	94 Nov. 7	94.85	9607	10301	95 Sept. 6	95.68	10299	11346	95 Sept. 26	95.73	11361
9632	94 Nov. 7	94.85	9638	»	>	95.68	10352	11348	95 Sept. 26	95.73	*11347
20	*	94.85	9643	10306	95 Sept. 6	95.68	10291	11355	95 Sept. 26	95.73	11347
9639	94 Nov. 7	94.85	9611	10406 }	95 Aug. 28	95.65	1	11356	95 Sept. 26	95.73	11368
»	»	94.85	9627	10407)				11427	95 Sept. 28	95-74	1142
9680	94 Nov. 7	94.85	*9679	10449	95 Sept. 6	95.68	10443	, »	»	95-74	1144
9732	94 Nov. 7	94.85	9737	10534	95 Sept. 6	95.68	*10533	11528	95 Sept. 28	95.74	1152
9750	94 Nov. 7	94.85	9756	10551	95 Sept. 6	95.68	10550	»	*	95.74	1153
9773	94 Nov. 7	94.85	9760	10647	95 Sept. 21	95.72	10651	11586	95 Sept. 28	95.74	1161
» •°••	»	94.85	9786	10709	95 Sept. 21	95.72	10714	11601	95 Sept. 28	95.74	1161
9830	94 Dec. 11	94.94	*9831	10721	95 Sept. 21	95.72	10700	11610	95 Sept. 28	95.74	1161
9831	94 Dec. 11	94.94	9819	10762	95 Sept. 23	95.72	10756	11613	95 Sept. 28	95.74	1162
9850	94 Dec. 11	94.94	9849	>	>	95.72	10771	*	»	95.74	1161
9862	94 Dec. 11	94.94	9868	10829	95 Sept. 23	95.72	10828	11638	95 Oct. 21	95.80	1164
9914	95 Sept. 21	95.72	9917	10837	95 Sept. 23	95.72	10835	»	05 004 57	95.80 95.80	1162
*	»	95.72	9935	>	*	95.72	10855	11647	95 Oct. 21	95.80	1162
10067	94 Dec. 11	94.94	10059	10846	95 Sept. 23	95.72	10854	11651	95 Oct. 21	95.80	1163
10071	95 Sept. 5	95.67	10068	10929	95 Sept. 24	95.73	10927		95 Oct. 21	95.80	1166
10075	95 Sept. 5	95.67	10068	10932	95 Sept. 24	95.73	10928	11673	95 Oct. 21	95.80	1166
10103	95 Sept. 5	95.67	*10104	10951	95 Sept. 24	95.73	10975	11723	95 Nov. 11	95.86	1170
10121	95 Sept. 5	95.67	10119	11007	95 Sept. 24	95.73	11001	*	»	95.86	1174
10161	95 Sept. 5	95.67	101468	11025	95 Sept. 24	95.73	11026	11726	95 Nov. 11	95.86	1173
*	95 Sept. 6	95.68	10146	11049	95 Sept. 25	95.73	*11048	•	>	95.86	1174
10163	95 Sept. 5	95.67	10136	11098	95 Sept. 24	95.73	11085	11728	95 Nov. 11	95.86	1172
10203	95 Sept. 5	95.67	101858 102088	×	»	95.73	11087	»	*	95.86	1172
» »	95 Sept. 6	95.67 95.68	102088	11110	95 Sept. 25	95.73	*11109	11738	95 Nov. 14	95.87	1175
»	»	95.68	10208	11111	95 Sept. 24	95.73	11106	11747	95 Nov. 14	95.87	1172
10207	95 Sept. 6	95.68	*10206	11130	95 Sept. 28	95.74	11125	»	>	95.87	1176
10249	95 Sept. 6	95.68	10208	11285	95 Sept. 26	95.73	11283	11790	95 Nov. 14	95.87	1179
»	2	95.68	10242	11331	95 Sept. 26	95.73	11347	11808	95 Nov. 14	95.87	1180
10251	95 Sept. 6	95.68	10264	11336	95 Sept. 26	95.73	11343	11846	95 Nov. 14	95.87	1184

Weitere Berichtigungen zu den Leipziger Catalogen.

(Vgl. I S. 216, II S. 268.)

Catalog Leipzig I.

Nr. 958 Decl. st. 10° 2' 29.7 l. 10° 29' 29.7

Catalog Leipzig II.

Nr. 7757 Praec. st. 2:9517 1. 2:8517

- » 7856 Die laufende Nr. ist mit * zu versehen.
- » 8132 Desgl.

Zusatz zu Einl. S. (7).

Die Angabe, dass sämmtliche am Himmel vorhandene Nummern des Programms mit einer Ausnahme beobachtet worden seien, bedarf einer von Hrn. Dr. Ristenpart ausgeführten Vergleichung zufolge der Berichtigung.

Von den nach Angabe der B.D. bei Lalande oder Bessel vorkommenden, aber schwächer als 9^mo gefundenen Sternen fehlen drei, ausser 10°4285 (9^m1 L) noch 12°3098 (9^m3 K) und 6°3818 (9^m1 K).

Ferner fehlen zu vollständiger Erfüllung von § 3 des Programms für die Zone 4°50' bis 15°10' in Leipzig I 33 und in Leipzig II 7 Sterne, nämlich

in Leipzig I die 15 Sterne: 10° 3334, 3752; 11° 2346; 12° 550, 1330, 1854, 2168, 2983, 3213, 4281; 13° 783, 3070, 3223, 4785; 14° 4508 — welche in den Königsberger Zonen vorkommen, aber in Bonn neu bestimmt wurden und deshalb die Bezeichnung B haben; ferner die 17 Königsberger Sterne: 10° 347; 11° 594, 4763, 4797, 4834;

12° 3381 (im Catalog und auf den Karten 10' zu nördlich, δ l. 12°41'.9 st. 51'.9), 4628, 4857; 13° 1122, 2792, 4965, 4967, 5032; 14° 2762, 3835, 5026; 15° 269 — bei denen in B.D. der Zusatz K fehlt; endlich der Struve'sche Stern 11° 2435, bei dem in B.D. der Vermerk S fehlt;

in Leipzig II 6 Sterne, bei denen in B.D. der Vermerk K fehlt: 5° 2837, 3679; 8° 3489, 4872, 5161; 9° 2089, und der Stern 5° 3009, bei dem S fehlt.

Drei weitere Sterne der Bessel'schen Zonen fehlen ebenfalls in den Hauptcatalogen, kommen aber in den Anhängen vor:

Ausserdem fehlen noch zwei Objecte der Bessel'schen Zonen:

von 8° 2654 ist nur die vorangehende Componente beobachtet (Leipz. I Nr. 6253), die folgende = W. 12^h 767 nicht; W. 19^h 358, 8^m, fehlt in B.D. (erst die neue Ausgabe der Karten hat ihn als 12° 3890^h nachgetragen) und ist deshalb auch in Leipzig nicht beobachtet.

•

CATALOG.

Ein * bei Rectascension oder Declination verweist auf Anhang I; ebenda sind auch die Zonennummern angegeben, wenn mehr als vier Beobachtungen vorliegen.

Ein * vor der laufenden Nummer des Catalogs verweist auf Anhang II.

1

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Dec	l. 1	875	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zo	nen		F	3. D.
1	9.1	oh o	^m 4:40	+3:0723	+0.0094	+14	9	45.8	+20:054	-0.009	83.3	322	R			_	
2	8.2	0	7.03	3.0724	0.0083	I 2	8	8.0	20.054	0.009	70.4	143	255			129	5066
3	9.2	0	17.84	3.0726	0.0084	12	19	25.8	20.054	0.009	90.9	802	805			12	5068
4	8.71	0	22.21	3.0727	0.0090	13	2 I	49.8	20.054	0.009	70.8	239	258				5207
5	8.7	0	27.42	3.0728	0.0083	12	8	21.0	20.054	0.009	70.4	143	255			12	5070
6	8.7	0 0	43-37	+3.0733	+0.0095	+14	7	40.8	+20.054	-0.010	72.4	263	322	323	338	14	5099
7	8.5	1		3.0737	0.0094		•	28.1	20.054	0.010	84.2	263	802	805	33-		5209
8	8.9	I	16.84	3.0739	0.0085	-		15.4	20.054	0.011	70.4	143	255	3		12	2
9	8.7	1	20.71	3.0741	0.0092		-	37.3	20.054	0.011	71.5	239	258	325		13	I
10	8.5	2	6.64	3.0745	0.0075			31.2	20.053	0.013	72.9	329		-		10	3
11	8.63	0 2	20.64	+3.0755	+0.0092	•		48.7	+20.053	-0.013	70.9	1				١.,	_
12	9.0	2		3.0756	0.0089	-		24.6	20.053	0.013	82.9	55 338	325 R			13	3
13	8.1	2	•	3.0754	0.0085	12		33.5	20.053	0.013	71.7	143		220	225	111	2
14	8.3	2	44.07	3.0757	0.0085			53·5	20.053	0.013	71.7	143	255	329 329		111	4
15	8.8	2		3.0765	0.0099			28.3*	20.053	0.014	76.9	263				14	4
11								_						337	170	1	
16	9.0	0 2		+3.0760	+0.0089		-	58.3	+20.053	-0.014	72.5		Beob.			12	5.8
17	8.8	2	5 5	3.0765	0.0094			19.6	20.053	0.014	72.2	263				13	6
18	8.8	3	•	3.0759	0.0083		41	5.2	20.052	0.015	71.2	143	255	335		111	5
19	8.4	3		3.0760	0.0077			16.8	20.052	0.015	84.8	333	798	799		10	7
20	8.4	3		3.0765	0.0085			53.1	20.052	0.015	71.9	139	329	335		11	7
21	6.44	0 3	36.89	+3.0761	+0.0076	+10	26	59.3	+20.052	-0.016	84.8	333	798	799		10	8
22	9.2	3	59.46	3.0783	0.0099			59.4	20.051	0.016	90.8	798	799			14	6
23	8.8	3	59.52	3.0783	0.0100	14	42	50.1	20.051	0.016	72.4	263	323	338	339	14	7
24	8.8	4	3.23	3.0777	0.0090			57.9	20.051	0.016	70.9	55	3 2 5			12	6
25	8.5	4	4.63	3.0784	0.0099	14	32	18.3*	20.051	0.016	76.9	263	323	339	798	14	8
26	9.1	0 4	6.21	+3.0772	+0.0083	+11	4 I	17.4	+20.051	-0.017	71.2	143	255	335		11	8
27	8.9	4	12.80	3.0780	0.0092	13	17	19.6	20.051	0.017	71.9	263	338			13	105
28	8.3	4	13.55	3.0775	0.0086	12	7	29.2	20.051	0.017	71.4	139	329			11	10
29	8.9	4	14.47	3.0777	0.0088	12	31	36.6	20.051	0.017	70.9	55	325			12	8
30	8.8	4	32.46	3.0779	0.0086	12	5	45.8	20.050	0.017	71.9	139	329	335		11	12
31	9.0	0 4	38.13	+3.0785	+0.0091	+13	3	23.2	+20.050	-0.018	70.9	55	325			12	10
32	8.9	4		3.0795	0.0100	_	•	12.9	20.050	810.0	84.8	338		799		14	9
33	9.2	4	50.09	3.0783	0.0086		4		20.050	0.018	90.8	799	802	1,,,		11	13
34	8.9	4	54.02	3.0785	0.0087	12	21	42.I	20.050	0.018	90.9	802	806			12	11
35	9.1	5	· .	3.0785	0.0083			11.9	20.049	0.019	85.2	139	R(2))		[11	14]
36	9.3	0 F	17.06	+3.0779	+0.0077	410	21	2.8	+20.049	-0.019	85.3	1				[,,	11]
37	9·3 8.5	6	1.99*	3.0809	0.0096			12.6	20.049	0.019	84.8		600 798	700		[10	,
38	8.7	6		3.0821	0.0090	_	-	51.2	20.047	0.020	72.4			338	320	13 14	13
39	9.1	6		3.0815	0.0096			14.2	20.046	0.021	90.8		323 802	230	337	13	15
40	8.2		33.98	3.0801	0.0094			7.5	20.046	0.021	71.9	4	329	325		11	17
				-								1		555		Į.	
41	8.66	0 6	00 /	+3.0828	+0.0105			8.4	+20.046	-0.021	90.8		802			15	11
42	9.0		45.09	3.0814	0.0093	_		22.0	20.046	0.022	90.8	1	806	1 04		13	17
43	2.6 8.9		48.04	3.0825	0.0100			18.5	20.045	0.022		•	nd. C	∕at.		14	14
44		7	•	3.0811	0.0084		-	29.4 26.8	20.043	0.023	71.4	1	335			111	18
45	9.3	7			0.0084		_	36.8	20.043	0.024	90.8	1	802			11	19
46	8.7		45.38	+3.0826	+0.0092		_	25.8	+20.043	-0.024	70.9		325			12	13
47	8.8	8	0.53	3.0819	0.0086			44.9	20.042	0.025	71.4		335			11	20
48	9.1	8		3.0820	0.0086			19.4*	20.042	0.024	85.2		R(2)			[11	21]
49	8.7	8	• •	3.0820	0.0085			29.5	20.041	0.025	71.9		329	335		11	22
50	8.7	8	27.41	3.0856	0.0105	15	8	44.0	20.041	0.025	90.8	798	802			15	19
	1 B	D 9.2	3 B	D 7.8	8 BD +	6 8	4	7.0 5.8	6.5; BD	5.8	5 BD +4	,*	6 J	3D 9.	I		

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B.D.
51	9.1	oh 8 ^m 33.500	+3.0858	+0:0106	+ 15° 13' 44.2	+20:040	-0.025	90.8	799 803	15° 21
52	9.4	8 35.57	3.0859	0.0106	15 13 43.7	20.040	0.025	90.8	799 803	
53	8.4	9 5.98	3.0842	0.0092	12 43 27.7	20.038	0.026	70.9	55 325	12 14
54	8.8	9 16.43	3.0827	0.0082	10 54 52.9	20.038	0.027	71.8	219 333	10 21
55	8.6	9 34.96	3.0862	0.0099	14 0 45.9	20.037	0.027	72.1	263 323(½) 338	13 26
56	9.2	0 9 40.92	+3.0835	+0.0084	+11 14 38.5		-0.028	71.4		
57	8.2	10 7.58	3.0882	0.0106	15 8 31.4	+20.036 20.035	0.028	90.8	139 335 798 799	[11 25] 15 30
58	8.41	10 13.63	3.0841	0.0084	11 14 41.1	20.033	0.029	71.9	139 329 335	11 27
59	8.13	10 18.96	3.0864	0.0095	13 13 18.2	20.034	0.029	70.9	55 325	13 27
60	9.4	10 19.65	3.0865	0.0096	13 18 48.5	20.034	0.029	90.8	798 799	13 28
61	8.8	0 10 38.85	+3.0838	1800.0+	+10 31 27.8	+20.033	-0.029	71.8	219 333	1
62	9.2	11 10.29	3.0864	0.0001	12 18 19.6	20.030	0.030		325a 798 802	10 23 12 16 pr.
63	9.3	11 11.04	3.0886	1010.0	14 6 27.0	20.030	0.030	90.8	799 802	13 29
64	9.2	11 11.21	3.0865	1,000.0	12 18 21.1	20.030	0.031	84.8 90.8	325a 798 802	12 16 seq.
65	8.31	11 13.06	3.0854	0.0086	11 20 51.6	20.030	0.031	71.9	139 329 335	11 33
66	7.38	0 11 29.93	+3.0866	+0.0090	_	_	_			
67	9.3	11 33.42	3.0889	0.0100	+12 4 37.8 13 54 48.1	+20.029 20.029	-0.031 0.031	71.9 90.8	139 329 335 799 802	11 34 13 30
68	8.8	11 41.51	3.0845	0.0080	10 13 10.2	20.029	0.031	78.6	219 333 533 600	10 24
69	7.34	11 51.33	3.0851	1800.0	10 30 45.6	20.027	0.032	71.8	219 333	10 25
70	9.1	11 55.11	3.0911	8010.0	15 9 48.6	20.027	0.032	90.8	799 802	15 42
7.1	9.1		+3.0899	+0.0102	-14 72 52 4	L00.007		,	798 803	_
71 72	9.1	0 11 59.12	3.0867	0.0087	+14 12 53.4 11 31 22.7	+20.027 20.026	-0.032	90.8 90.8	798 803 798 803	14 25 11 35
73	8.7	12 14.48	3.0874	0.0090	12 0 2.7	20.026	0.032	71.4	139 329	11 35 11 36
74	8.7	12 24.41	3.0858	0.0082	10 35 43.0	20.025	0.033	71.8	219 333	10 26
75	8.9	12 35.17	3.0910	0.0103	14 20 26.9	20.024	0.033	72.1	263 323(1) 338	14 27
76	8.65	• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	1	•		-		-		. A
i 1	8.6	0 12 45.89	+3.0893	+0.0095 0.0098	+12 53 11.7	+20.023	-0.034	70.9	55 325	12 18
77 78	9.1	12 49.41 12 59.16	3.0900	0.0098	13 21 39.1 13 10 15.2	20.023	0.034	72.1 70.9	263 323(1) 338 55 325	13 34
79	9.3	13 11.48	3.0931	0.0108	15 11 33.5	20.021	0.034	90.8	798 802	13 35 15 46
80	8.9	13 25.84	3.0899	0.0094	12 41 55.3	20.020	0.035	70.9	55 325	12 20
81	8.6		+3.0869	+0.0082	+10 21 23.5	+20.018	-0.035	71.8		
82	8.8	0 13 44.75 13 44.90	3.0867	0.0081	10 14 57.0	20.018	0.035	78.6	219 333 219 333 533 600	
83	8.8	14 0.85	3.0887	0.0088	11 24 20.6	20.017	0.035	71.9	139 329 335	10 29 11 40
84	7.66	14 3.84	3.0870	0.0081	10 13 27.3	20.016	0.036	81.2	5 Beob.	10 31
85	9.0	14 6.59	3.0937	0.0106	14 37 47.6	20.016	0.036	90.8	798 802	14 32
86	8.2	0 14 11.56	+3.0892	+0.0089	±11 26 50 0	1.20.016		77.0	120 220 225	
87	7.37	0 14 11.56 14 28.38	3.0875	0.0082	+11 36 59.2	+20.016 20.014	-0.036 0.037	71.9 79.1	139 329 335 329 333 533 600	10 32
88	7.78	14 32.30	3.0904	0.0092	12 4 38.4	20.014	0.037	79.1	329 333 533 600 139 335	
89	9.8	14 44.02	3.0952	0.0108	14 57 46.1	20.013	0.037	90.8	798 802	11 44 14 35
9ó	8.9	14 44.39	3.0905	0.0091	12 1 10.4	20.013	0.038	90.8	798 802	11 45
91	9.2	0 15 11.95	+3.0889	+0.0084	+10 40 49.2	+20.010	-0.038	90.8	799 802	1 1
92	8.9	15 21.17	3.0926	0.0096	12 47 45.3	20.009	0.039	90.8 70.9	55 325	10 35 [12 22]
93	9.0	15 36.85	3.0923	0.0088	11 13 35.0	20.009	0.039	90.8	33 323 799 803	11 46
94	7.09	15 57.51	3.0933	0.0096	12 47 16.3	20.006	0.040	70.9	55 325	12 25
95	9.1	15 58.16	3.0967	0.0107	14 42 40.8	20.006	0.040	90.8	799 802	14 38
96	8.9	0 16 10.30	+3.0904	+0.0086	+10 53 3.4	+20.004	-0.040	71.8	219 333	10 37
97	9.1	16 26.45	3.0916	0.0089	11 24 17.2	20.003	0.041	90.8	798 799	11 49
98	8.2	17 0.24	3.0918	0.0088	11 8 32.3	19.999	0.042	71.4	139 335	11 51
99	9.2	17 24.39	3.0947	0.0096	12 30 37.4	19.996	0.043	90.8	798 799	12 26
100	7.610	18 10.06	3.0979	0.0102		19.991	0.044		55 3 ² 5	13 46
	1 N	ur Z. 139	3 BD 7.	5; Schätz.	8.0 8.2	8 Nur Z. 1				5 BD 8.0
,	7.8 8	3.0 6.9 7.6 7.5] 7.8 6.4		7.2; Schät	z. 7.7 7.8	3 ° B	D 6.2 10 BD 7.	.0
H							-		·	
		•								ı

Nr.	Gr.	A.R. 18	875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	В. 1	D.
101	9.4	oh 18m 2	22.32	+3.0974	+0.0100	+13°14′55.6	+19.990	-0.045	90.8	798 799	13°	48
102	9.2		3.08	3.0940	0.0089	11 5 43.0	19.985	0.046	90.8	798 799	10	43
103	8.5	19	4.00	3.1017	0.0110	14 52 10.4	19.985	0.046	72.9	$323(\frac{1}{2})$ 325 338	14	42
104	8.8	20	5.95	3.0941	0.0087	10 35 24.7	19.977	0.048	71.8	219 333	10	46
105	9.3	20 I	3.55	3.0940	0.0086	10 28 12.7	19.976	0.048	71.4	139 335	_	-
106	9.0	0 20 I	9.10	+3.0952	+0.0089	+10 58 58.7	+19.975	-0.048	90.8	798 799	10	48
107	1.6		13.66	3.1011	0.0103	13 26 33.9	19.972	0.049	90.8	798 799	13	51
108	9.1		2.93	3.1000	0.0100	12 51 30.5	19.971	0.050	90.8	798 799	12	35
109	8.7		2.94	3.1022	0.0105	13 44 1.7	19.970	0.050	72.1	263 323(½) 338	13	52
110	8.9	2 I	9.72	3.1059	0.0114	15 15 50.9	19.969	0.050	90.8	798 799	15	60
111	8.8	0 21 1	17.27	+3.1009	+0.0101	+13 0 48.9	+19.968	-0.050	70.9	55 325	12	36
112	9.51		 14.96	3.0957	0.0087	10 29 1.0	19.964	0.051	84.8	333 798 799	10	52
113	8.9	22 I	16.19	3.0966	0.0088	10 39 10.5	19.960	0.052	71.6	139 219 333 335	10	53
114	9.0	22 3	38.24	3.1023	0.0101	12 51 38.5	19.956	0.053	90.8	798 799	12	39
115	8.4	22 4	10.76	3.0970	0.0088	10 37 42.2	19.956	0.053	71.6	139 219 333 335	10	54
116	9.0	0 22 5	8.70	+3.1064	+0.0109	+14 19 7.1	+19.953	-0.054	77.4	263 323(1) 338 798	14	52
117	9.1	-	8.8o	3.1036	0.0103	13 11 12.6	19.953	0.054	90.8	798 799	13	57
118	9.0	23	2.76	3.1027	0.0100	12 47 26.1	19.953	0.054	70.9	55 325	I 2	40
119	8.1	23 4	\$.46*	3.1097	0.0114	15 6 11.9	19.946	0.056	72.1	263 323(1) 338	14	53
120	9.0	24	4.92	3.1097	0.0114	14 57 37.4	19.944	0.056	72.1	263 323(1) 338	14	56
121	9.0	0 24 1	13.81	+3.1047	+0.0102	+12 57 51.1	+19.942	-0.056	90.8	798 799	12	. 45
122	8.8		80.15	3.1100	0.0113	14 54 38.9	19.941	0.057	72.1	263 323(½) 338	14	57
123	8.o²	25	2.39	3.1002	0.0091	10 50 34.4	19.935	0.058	71.8	219 333	10	57
124	8.0 ⁸	25 1	3.40	3.1041	0.0099	12 13 41.4	19.933	0.058	70.9	55 325	12	47
125	var.4	25 3	31.65	3.1090	8010.0	13 54 38.4	19.930	0.059	1.08	323(½) 338 802	13	63
126	8.5	0 25 4	15.41	+3.1125	+0.0115	+15 2 8.4	+19.928	-0.059	72.1	263 323(1) 338	14	60
127	9.6		5.42	3.1105	0.0111	14 19 58.1	19.928	0.059	90.8	798 799	14	58
*128	9.2	-	51.52	3.1125	0.0115	14 57 55.9	19.927	0.060	90.8	799 806	≀. .	61
*129	9.2	25 5	51.88	3.1125	0.0115	14 57 58.4	19.927	0.060	92.9	799 R	}14	01
130	9.1	2 5 5	54.30	3.1066	0.0102	12 50 47.6	19.926	0.060	70.8	55 3 ² 5	12	49
131	8.9	0 26 2	24.87	+3.1024	+0.0093	+11 4 58.1	+19.921	-0.060	71.8	219 333	10	59
132	9.2		38.30	3.1073	0.0102	12 45 16.4	19.919	0.061	90.8	798 799	12	52
133	8.7	26 3	39.62	3.1033	0.0094	11 19 44.3	19.919	0.061	71.4	139 335	11	67
134	8.65	26 4	\$.22	3.1087	0.0105	13 8 56.8	19.917	0.061	70.9	55 325	13	69
135	9.0	27	5.74	3.1073	0.0101	12 31 48.2	19.914	0.062	70.9	55 325	I 2	54
136	8.8	0 27 2	23.04	+3.1014	+0.0089	+10 22 48.3*	+19.911	-0.062	81.3	219 333 798 799	10	60
137	9.0	27 4		3.1139	0.0113	14 30 24.1	19.908	0.063	72.1	263 323(1) 338	14	65
138	8.36	27 4	2.20	3.1119	0.0109	13 49 31.9	19.908	0.063	72.1	263 323(½) 338	13	73
139	8.5		12.56	3.1025	0.0090	10 26 46.1	19.903	0.064	71.8	219 333	10	61
140	9.1	28 1	8.75	3.1085	1010.0	12 24 35.9	19.901	0.064	71.6	5 Beob.	12	56
141	7.47	0 28 2	26.56	+3.1095	+0.0103	+12 41 0.2	+19.900	-0.06 5	71.6	5 Beob.	12	57
142	9.0	_	10.97	3.1144	. 0.0112	14 10 55.2	19.897	0 065	90.8	798 799	14	68
143	9.2	28 4	15.25	3.1029	0.0090	10 22 39.0	19.897	0.065	90.8	798 799	10	62
144	9.5	28 5	51.39	3.1143	0.0111	14 4 19.7	19.895	0.065	90.8	798 802	13	76
*145	8.2	29	0.45	3.1055	0.0095	11 9 20.2	19.894	0.066	71.4	139 335	11	72
146	9.2	0 29 1	9.99	+3.1153	+0.0112	+14 10 33.5	+19.890	-0.06 6	90.8	798 799	14	71
147	7.68		26.43	3.1103	0.0103	12 31 27.8	19.889	0.067	70.9	55 235(½) 325	12	59
148	9.1	29 4	10.26	3.1056	0.0094	10 56 34.6	19.886	0.067	71.8	219 333	10	63
149	8.7		6.48	3.1078	0.0097	11 31 43.5	19.883	0.068	71.4	139 335	11	73
150	8.89	30	3.00	3.1113	0.0103	12 35 0.2	19.882	0.068	70.9	55 ² 35(1) 3 ² 5	I 2	64
i i							_		_			

¹ BD 9.0 ² BD 7.5 ⁸ BD 7.2; Schätz. 8.0 8.0 ⁴ T Piscium; 10.3; 9.3; 9.8; Ref. 1895 Jan. 17 9.6 ⁵ BD 7.4; Schätz. 8.6 8.7 ⁶ 8.9 8.0 8.1; BD 7.5 ⁷ BD 6.0; Schätz. 7.3 [8.4] 7.5 7.8 7.0 ⁸ 7.7 7.2 8.0; BD 6.5 ⁹ BD 8.3

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
 			 	saec.			saec.			
151	6.51	oh 30 ^m 16.70	1	+0:0115	+14°32′36."2	+19.879	-o.o68	84.8	338 798 799	14° 76
152	9.1	30 23.45	3.1123	0.0105	12 45 49.8	19.878	0.069	70.9	55 ² 35(1) 3 ² 5	12 66
153	8.8	30 33.76	3.1079	0.0097	11 20 36.0	19.876	0.069	71.4	139 335	11 74
154	8.3	30 37.24	3.1181	0.0114	14 27 16.1	19.876	0.069	84.8	338 798 799	14 78
155	7.92	30 48.54	3.1062	0.0093	10 44 53.7	19.873	0.069	71.8	219 333	10 65
156	8.7	0 32 4.58	+3.1098	+0.0098	+11 22 28.2	+19.858	-0.072	71.4	139 335	11 75
157	9.1	32 56.22	3.1218	0.0116	14 31 0.9	19.847	0.074	90.8	798 799	14 84
158	8.78	32 59.33	3.1072	0.0092	10 20 42.7	19.847	0.074	85.3	533 600	[10 69]
159	9.0	33 3.57	3.1176	0.0109	13 17 17.6	19.846	0.074	90.8	798 799	13 85
160	8.14	33 10.01	3.1092	0.0095	10 50 43.2	19.845	0.074	71.8	219 333	10' 70
161	9.2	0 33 15.44	+3.1187	+0.0110	+12 20 47 4	+19.843	_0.074	700	rr 22r(1) 22r	13 86
162	8.9		3.1181		+13 30 47.4 13 19 10.8*	19.843	-0.074	70.9	55 235(1) 325	
163	8.9	_	3.1218	0.0109			0.074	70.9	55 235(½) 325	ا مما
164	8. ₇		1	0.0115		19.838	0.075	72.1	263 323(1 / ₂) 337	
		33 43.50	3.1115	0.0098	11 19 34.3	19.837	0.075	71.4	139 335	11 78
165	7.75	33 45.06	3.1253	0.0120	15 8 15.4	19.837	0.075	90.8	798 799	15 100
166	8.6	0 34 2.89	+3.1237	+0.0117	+14 35 4.7	+19.833	-0.076	72.1	263 323(1) 337	14 89
167	9.2	34 3.03	3.1230	0.0116	14 22 55.9	19.833	0.076	90.8	798 799	14 90
168	8.8	34 22.29	3.1132	0.0100	11 34 58.7	19.829	0.076	71.4	139 335	11 80
169	9.0	34 29.28	3.1179	0.0107	12 49 50.9*	19.828	0.077	70.9	55 235(\frac{1}{2}) 325	12 73
170	8.8	34 32.26	3.1227	0.0115	14 7 26.8	19.827	0.077	72.1	263 323(1) 337	14 91
171	8.6	0 34 38.05	+3.1123	+0.0098	+11 16 3.5	+19.826	-0.077	71.4	139 335	11 83
172	8.9	34 42.12	3.1159	0.0104	12 12 12.9	19.825	0.077	90.9	803 806	12 74
173	8.76	34 43.78	3.1235	0.0104	14 15 56.6	19.824	0.077	90.9	798 802	14 92
174	8.3		3.1165	0.0110	12 16 32.8	19.820	' ' '	70.9	l''	
175	8.5	35 1.74 35 25.59		0.0104	12 10 32.8	19.820	0.078	70.9	55 235(½) 325	12 75 12 78
		35 2 5.59	3.1177	0.0100		19.015	0.078		55 ² 35(½) 3 ² 5	12 10
176	8.8	0 35 35.13	+3.1098	+0.0094	+10 18 25.6	+19.813	-0.079	78.6	219 333 533 600	10 73
177	8.4	35 38.78	3.1135	0.0099	11 15 34.3	19.812	0.079	71.4	139 335	11 86
178	8.8	35 42.10	3.1093	0.0093	10 8 0.4	19.811	0.079	78.6	219 333 533 600	10 74
179	9.0	35 45.12	3.1111	0.0095	10 36 3.2	19.811	0.079	71.6	139 219 333 335	10 75
180	8.8	35 48.04	3.1256	0.0117	14 23 1.2	19.810	0.079	72.1	263 323(1) 337	14 95
181	8.7	0 35 49.78	+3.1215	1110.0+	+13 18 32.9	+19.810	-0.079	71.8	5 Beob.	13 94
182	8.9	35 54.49	3.1109	0.0095	10 29 20.1	19.809	0.079	71.4	139 335	10 77
183	9.0	36 2.16	3.1215	0.0111	13 14 29.9	19.807	0.080	90.8	798 799	13 95
184	8.8	36 8.02	3.1109	0.0095	10 25 30.9	19.805	0.080	71.8	219 333	10 78
185	9.0	36 8.72	3.1206	0.0109	12 57 28.6	19.805	0.080	70.9	55 235(½) 325	12 80
	1				_	-	_			
186	8.6	0 36 46.60		+0.0098	· -	+19.797	1 . 1	71.8	219 333	10 80
187	8.5	36 53.22	3.1273	0.0118	14 24 43.3	19.795	0.082	72.1	263 323(1 / ₂) 337	14 97
188	9.1	36 53.67	3.1227	1110.0	13 14 43.5	19.795	0.081	90.8	798 799	13 97
189	8.8	36 54.65	3.1136	0.0098	10 54 37.5	19.795	0.081	71.6	139 219 333 335	10 81
190	9.2	37 20.88	3.1282	8110.0	14 28 12.3	19.789	0.082	90.8	798 799	14 99
191	8.7	0 37 21.01	+3.1165	1010.04	+11 32 32.3	+19.788	-0.082	71.4	139 335	11 88
192	8.77	37 42.08	3.1213	0.0108	12 37 20.9	19.784	'	70.9	$55 235(\frac{1}{2}) 325$	12 83
*193	9.1	37 52.71	3.1186	0.0104	11 54 21.4	19.781		82.9	335 R	[11 89]
194	9.1	38 14.37	3.1207	0.0106	12 18 16.5	19.776	1	70.9	55 235(1 / ₂) 325	12 84
195	8.8	38 25.37	3.1287	0.0117	14 12 21.5	19.773	0.085	72.1	263 323(½) 337	14 103
196	8.6	0 38 46.16	' '					-		
•	8.9	-	+3.1304		+14 28 54.1			72.1 81.1	263 323(1) 337	14 105
197 198		39 5.51	3.1201	0.0105	11 54 18.9	19.763		81.1	139 335 798 799	
	9.0	39 9.31	3.1214	0.0106	12 12 21.7	19.762		70.9	55 235(1) 325	12 85
199	8.2	39 32.89	3.1186	0.0102	11 25 21.8	19.756	0.086	71.4	139 335	11 92
200	9.2	39 41.90	-	0.0117					798 799	13 101
	1 B	D 6.1 2 1 0.2 7 BD 8	BD 7.3 3.2	a BD	9.2; Schätz. 8.8 8	3.7	4 BI) 7.3	; Schätz. 8	.1 8.1 6 Z.798	3 röthlich

N.		A.D0	Press	Var.	De-1 -0	D-200	Var.	F	7	, n
Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	saec.	Decl. 1875	Praec.	saec.	Ep.	Zonen	B.D.
201	9.0	oh 39 ^m 54.94	+3:1284	+0:0115	+13°37′55!8	+19.751	-o:o87	90.8	798 799	13° 103
202	8.31	39 58.33		0.0108	12 28 6.1	19.750	0.087	70.9	$55 235(\frac{1}{2}) 325$	12 87
203	9.1	40 0.59	3.1286	0.0115	13 38 36.8	19.749	0.088	90.8	798 799	13 104
204	6.62	40 0.64		0.0122	14 47 35.7	19.749	0.088	72.1	263 323(1) 337	14 111
205	8.9	40 4.75	3.1293	0.0116	13 46 47.5	19.748	o. o88	90.8	798 802	13 105
206	8.6	0 40 6.58	+3.1273	+0.0113	+13 19 12.1	+19.748	-o.o88	72.1	263 323(1) 337	13 107
207	8.5	40 24.35	3.1214	0.0105	11 50 45.8	19.743	0.088	71.4	139 335	11 95
208	6. I ⁸	40 30.33	I - '	0.0102	11 17 28.5	19.742	0.088	71.4	139 335	11 96
209	8.04	40 58.87	1 -	0.0100	10 57 32.3	19.734	0.089	71.2	139 219 333	10 89
210	9.1	41 3.90	3.1339	0.0121	14 30 24.9	19.733	0.090	72.1	263 323(1) 337	14 114
211	8.8	0 41 9.18	+3.1238	+0.0107	+12 11 50.3	+19.732	-0.090	70.9	55 235(½) 325	12 89
212	8.9	41 11.72	3.1239	0.0107	12 11 24.3	19.731	0.090	70.9	55 235(½) 325	12 90
213	8.9	41 16.16	3.1184	0.0100	10 54 5.8	19.730	0.090	71.6	139 219 333 335	10 91
214	9.2	41 16.53	1 -	0.0100	10 50 4.4	19.730	0.090	90.8	798 799	10 90
215	8.6	42 5.44	3.1218	0.0104	11 28 40.8	19.717	0.091	71.4	139 335	11 98
216	8.6	0 42 25.41	+3.1254	+0.0108	+12 11 49.3	+19.712	-0.092	70.9	55 235(½) 325	12 95
217	8.15	42 32.02	3.1343	0.0119	14 7 36.4	19.710	0.093	72.1	263 323(1) 337	14 117
218	9.0	42 35.70	3.1231	0.0105	11 37 50.4	19.709	0.093	71.4	139 335	11 99
219	9.0	42 51.52	3.1311	0.0115	13 18 59.9	19.705	0.093	72.1	263 323(1) 337	13 111
220	8.9	43 9.17	3.1336	0.0117	13 46 57.8*	19.700	0.094	72.1	263 323(1) 337	13 112
221	8.8	0 43 12.01	+3.1293	+0.0112	+12 49 23.7	+19.699	-0.094	70.9	$55 235(\frac{1}{2}) 325$	12 96
222	8.76	43 40.62	3.1222	0.0102	11 8 59.8	19.691	0.095	71.4	139 335	11 102
223	9.1	43 42.34	3.1384	0.0123	14 37 25.3	19.691	0.095	90.8	798 799	14 120
224	8.6	43 54.18	3.1395	0.0124	14 48 11.5	19.687	0.096	72.1	263 323(1) 337	14 121
225	9.07	44 26.87	3.1355	0.0118	13 47 13.3	19.678	0.096	90.8	798 799	13 114
226	8.9	0 44 29.50	+3.1231	+0.0103	+11 10 0.9	+19.678	-0.096	90.8	798 799	11 104
227	8.6	44 40.49	3.1339	0.0116	13 24 16.5	19.674	0.097	70.9	55 235(½) 325	13 115
228	9.1	44 41.92	3.1411	0.0125	14 52 44.4	19.674	0.097	90.8	799 803	14 123
229	8.8	44 44.52	3.1195	0.0099	10 20 15.6	19.673	0.097	78.6	219 333 533 600	10 100
230	8.8	44 49.55	3.1349	0.0117	13 33 52.1	19.672	0.097	71.9	263 337	13 116
231	7.18	0 45 2.35	, -	+0.0109	+12 6 16.3	+19.668	-0.097	71.4	139 335	11 106
232	9.0	45 7.65	3.1262	0.0106	11 39 10.5	19.667	0.098	90.8	798 799	11 108
233	8.9	45 48.63	3.1308	0.0111	12 26 35.4	19.655	0.099	70.9	55 235(½) 325	12 103
234	7.9°	45 56.15	3.1335	0.0114	12 58 7.7	19.653	0.099	70.9	55 ² 35(1 / ₂) 3 ² 5	12 104
235	8.9	46 11.21	3.1206	0.0099	10 14 3.7	19.648	0.100	89.5	6 Beob.	10 102
236	9.1	0 46 19.12	+3.1365	+0.0117	+13 28 14.7	+19.646	-0.100	70.9	55 235(½) 325	13 120
237	9.0	46 19.86	3.1360	0.0117	13 21 48.7	19.646	0.100	90.8	798 803	13 121
238	8,8	46 36.35	3.1385	0.0119		19.641	0.101	71.9	263 337	13 122
239	9.1	46 54.37	3.1224	0.0100	10 28 2.1	19.636	0.101	82.9	333 R	[10 104]
240	8.7	47 19.29	3.1228	0.0101	10 26 38.2	19.628	0.102	71.8	219 333	10 105
241	8.6	0 48 28.17	+3.1328	+0.0111	+12 10 10.2	+19.607	-0.104	70.9	55 235(1) 325	12 108
242	8.8	48 29.85	3.1227	0.0100	10 11 48.3	19.607	0.104	78.6	219 333 533 600	10 106
243	9.0	48 34.17	3.1365	0.0115	12 52 24.5	19.606	0.105	70.9	55 ² 35(1) 3 ² 5	12 109
244	8.9	49 29.49	3.1379	0.0116	12 55 10.2	19.588	0.106	70.9	55 ² 35(1) 3 ² 5	12 112
245	7·7 ¹⁰	49 35.80	3.1400	0.0118	13 16 27.3	19.587	0.107	71.9	263 337	13 127
246	8.6	0 49 38.45	+3.1491	+0.0128	+14 58 47.4	+19.586	-0.107	72.3	263 337 339	14 139
247	8.6	49 51.71	1 -	0.0124	14 19 58.5	19.581	0.107	72.3	263 337 339	14 141
248	8.6	49 53.12		0.0125	14 29 15.6	19.581	0.108	72.3	263 330 339	14 142
249	8.6	49 56.55		0.0111	12 2 8.9	19.580		71.4	139 335	11 118
250	7.911	50 8.31	3.1451	0.0123	14 5 56.2	19.576	0.108	90.8	798 799	13 130
81										

¹ BD 7.5; Schätz. 8.4 8.0 8.5 ² Röthlich; BD 5.0 ⁸ BD 5.2 ⁴ 7.5 8.4 8.0 ⁵ BD 6.8; Schätz. [8.0] 8.2 8.1 ⁶ 9.5 14. 235° ⁷ 9.6 seq. 2.4 0.4 B. ⁸ 6.5 7.7 ⁹ BD 7.3; Schätz. 8.0 7.5 8.2 ¹⁰ BD 6.5; Schätz. [7.7] 7.7 ¹¹ BD 8.7; Schätz. 8.1 7.8

				 -	17			37		<u> </u>	
Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B.D.
251	8.51	oh 50"	11:73	+3:1289	+0:0105	+11° 1'44"3	+19"575	-0"108	90.8	798 799	100 110
252	8.9	50	32.57	3.1333	0.0110	11 48 0.8	19.569	0.108	81.3	139 R	
253	8.8	50	39.88	3.1280	0.0104	10 46 44.5	19.566	0.108	72.9	333 335	10 112
254	8.5	50	49.09	3.1334	0.0110	11 45 11.8	19.563	0.109	71.4	139 335	11 120
255	8.3	51	20.57	3.1319	0.0108	11 21 50.3	19.553	0.110	71.4	139 335	11 122
256	6.93	0 51	21.08	+3.1409	+0.0117	+13 1 9.8	+19.553	-0.110	70.9	55 235(\frac{1}{2}) 325	12 119
257	8.5	51	55.63	3.1331	0.0108	11 27 4.3	19.542	0.111	71.4	139 335	11 124
258	8.7	52	29.50	3.1482	0.0124	14 3 32.9	19.530	0.113	72.9	330 339	13 141
259	8.7	53	9.70	3.1485	0.0123	13 56 5.0	19.517	0.114	81.9	330 339 798 799	13 143
260	8.2	53	40.34	3.1340	0.0108	11 15 35.8	19.507	0.114	71.4	139 335	11 130
261	9.0	0 54	4.86*	+3.1511	+0.0125	+14 10 2.3*	+19.498	-0.116	77-4	330 337 339 798	14 152
262	9.28	54	5.57	3.1514	0.0126	14 12 39.2*	19.498	0.116	77.4	330 337 339 798	14 151
*263	8.7	54	28.8o	3.1376	0.0111	11 43 51.5	19.490	0.116	71.4	139 335	11 132
264	9.0	54	41.56	3.1472	0.0121	13 20 10.9	19.486	0.117	90.8	798 799	13 145
265	8.4	54	41.84	3.1309	0.0104	10 30 25.1	19.486	0.116	72.9	333 335	10 115
266	8.7	0 54	47.84	+3.1354	+0.0109	+11 16 52.2	+19.484	-0.117	71.4	139 335	11 134
267	8.0	54	49.06	3.1352	0.0109	11 14 17.5	19.483	0.117	71.4	139 335	11 135
268	8.84	55	45.91	3.1340	0.0107	10 51 6.1	19.464	0.118	82.9	333 R	[10 116]
269	9.0	55	46.57	3.1496	0.0122	13 29 42.2	19.463	0.119	90.8	798 799	13 149
270	8.6	55	59-43	3.1503	0.0123	13 34 45.4	19.459	0.119	1.08	5 Beob.	13 150
271	8.8	o 56	11.50	+3.1369	+0.0109	+11 16 5.0	+19.455	-0.119	71.4	139 335	11 139
272	9.0	56	12.16	3.1342	0.0107	10 48 28.5*	19.454	0.119	81.3	219 333 798 799	10 117
273	9.0	56	12.30	3.1484	0.0121	13 12 45.5	19.454	0.120	70.9	55 235(\frac{1}{2}) 325	13 152
274	8.9	•	21.18	3.1532	0.0125	13 58 36.1	19.451	0.120	90.9	803 806	13 153
275	8.3	56	32.42	3.1439	0.0116	12 22 38.0	19.447	0.120	70.9	55 235(½) 325	12 126
276	9.56	0 57	7.10	+3.1577	+0.0129	+14 31 58.5	+19.435	-0.122	82.8	330 R	[14 160]
277	8.7	57	16.49	3.1502	0.0121	13 15 54.2	19.431	0.122	70.9	55 235(1) 325	13 155
278	9.37	57	27.83	3.1507	0.0122	13 18 49.2	19.427	0.122	70.9	55 235(1) 325	13 156
279	8.6	57	30.88	3.1584	0.0129	14 33 19.9	19.426	0.123	72.9	330 337 339	14 161
280	5.9	58	29.53	3.1581	0.0128	14 16 22.3	19.405	0.125	72.9	330 337	14 163
281	8.8	o 58	34.60	+3.1607	+0.0130	+14 40 19.7	+19.403	-0.125	72.9	330 337	14 164
282	8.78	58	36.13	3.1380	0.0109	11 0 28.1	19.402	0.124	71.8	219 333	10 122
283	8.59	58	36.86	3.1358	0.0107	10 38 46.5	19.402	0.124	71.8	219 333	10 123
*284	9.2	58	37.89	3.1451	0.0116	12 9 42.5	19.402	0.124	70.9	55 235(½) 325	12 131
285	8.9	58	39.89	3.1374	0.0109	10 54 3.6	19.401	0.124	71.8	219 333	10 124
286	8.7	o 58	48.25	+3.1533	+0.0123	+13 26 13.3*	+19.398	-0.125	71.5	55 235(½) 325 339	13 162
*287	8.7	58	53.61	3.1615	0.0131	14 43 34.2	19.396	0.125	72.9	330 337	14 167
288	8.1	59	0.15	3.1433	0.0114	11 47 52.8	19.393	0.125	1.18	139 335 798 799	11 142
289	8.6		12.81	3.1594	0.0129	14 18 44.3	19.389	0.126	84.8	339 798 799	14 168
290	8.9	59	17.36	3.1392	0.0110	11 4 52.5	19.387	0.125	90.8	798 799	10 125
291	7.8	0 59	20.08	+3.1621	+0.0131	+14 42 52.8	+19.386	-0.126	72.9	333 337 339	14 169
292	8.5	59	36.67	3.1490	0.0119	12 34 58.5	19.380	0.126	70.9	55 ² 35(1) 335	12 134
293	7.110	59	59.27	3.1476	0.0117	12 17 5.8	19.371	0.127	70.9	55 235(1) 325	12 135
294	7.111		0.98	3.1535	0.0122	13 12 58.0	19.371	0.127	84.8	339 798 799	13 165
295	9.012	0	25.13	3.1671	0.0135	15 13 40.4	19.361	0.129	80.9	64 R	[15 162]
296	8. 1 ¹³	1 0	30.19	+3.1393	+0.0109	+10 52 57.4	+19.359	-0.128	71.8	219 333	10 128
297	8.7	o	39.21	3.1428	0.0112	11 24 39.6	19.356	0.128	70.6	62 139 335	11 144
298	8.9	1	7.36	3.1386	8010.0	10 39 54.3	19.345	0.129	70.9	67 219 333	10 129
299	9.2		11.40	3.1537	0.0122	13 0 27.4	19.344	l l	70.6	5 Beob.	[12 139]
300	9.0	I	12.32	3.1477	0.0116	12 3 59.1	19.343	0.129	81.8	243 R	[11 145]
l	1 B	D 9.0	3 F	3D 6.o	8.8 ⁸	9.2 9.2 9.7	4 Nur 2	Z. 333; B	D 9.3	⁵ BD 7.8	9.1 10.0

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl.	1875	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zoi	nen		В.	D.
301	8.41	ı ^h ım	15:27	+3:1681	+0.0135	+15°1	I' 44.7	+19.342	-o"130	80.0	64	259	747	749	15°	164
302	8.9	Ţ	20.23	3.1547	0.0123	13	8 o.3*	19.340	0.130	86.9	235(}) 80	7 80	8	13	168
303	8.7	I	26.91	3.1436	0.0113	11 2	3 58.7	19.338	0.130	71.2	139	248	335		11	146
304	8.7	I	34.85	3.1637	0.0131	14 2	7 27.3	19.335	0.131	71.4	64	259	330	337	14	172
305	8.9	1	35.88	3.1544	0.0122	13	1 24.0	19.334	0.130	71.0	60	63	325	339	12	140
306	8.6	1 1	50.82	+3.1363	+0.0106	+10 1	1 25.6	+19.328	-0.130	81.1	10	Beob.			10	130
307	8.6		56.66	3.1687	0.0135		7 22.4	19.326	0.132	80.0		259		750	15	167
308	8.8		58.17	3.1367	0.0106	_	3 29.4	19.326	0.130	86.1		Beob.	177	13-	10	131
309	8.9		22.68	3.1492	0.0117		5 12.3	19.316	0.132	83.6		807	808		11	149
310	8.9	2	32.59	3.1457	0.0114		1 18.2	19.312	0.132	69.9	62	248			11	150
311	8.6		36.55	+3.1491	+0.0117		1 28.5	+19.311	-0.132	70.3	۱ ₄ ۲	Beob.			11	
312	8.5		36.57	3.1534	0.0120		0 27.6	19.311	0.132	71.0		259	339		12	151 141
313	8.3		41.18	3.1448	0.0113		1 43.7°	19.309	0.132	76.6		248	747		11	152
314	8.42		43.05	3.1370	0.0106		9 38.4	19.308	0.132	88.6		680		803	10	133
315	8.9		54.78*	3.1465	0.0114		4 48.5*	19.303	0.133	79.0		Beob.	147	3	11	153
								ľ		-	1				-	33
316	9.2			+3.1474	+0.0115		2 16.3	+19.301	-0.133	83.9 80.9	60					
317	8.7	_	26.22 33.88	3.1504	0.0117		0 24.3	19.291	0.134	69.9		248			11	155
318	7.08			3.1704	0.0135	•	0 27.4	19.288	0.135	69.9		259			14	175
319	9.1	3	52.45	3.1708	0.0135		6 5.9	19.280	0.136	90.0		749 Beob.			14 10	176
320	9.1	3	54.32	3.1390	0.0107		6 54.1	19.200	0.134	89.3	' '	eou.			10	134
321	8.6	1 4	2.02	+3.1404	+0.0109	+10 2	8 53.7	+19.277	-0.135	79.7	53	-	750	803	10	135
322	9.74	4	8.34*	3.1624	0.0127	I3 4		19.274	0.136	78.2	64	325			-	_
323	8.8	4	9.64	3.1396	0.0108	10 1	9 56.1	19.273	0.135	77.9	53	-	679	68o	10	136
324	9.05	4	11.72	3.1695	0.0133	l .	4 51.7	19.273	0.136	95.0	R(2				14	178
325	8.5	4	39.78	3.1652	0.0129	14	1 35.8	19.261	0.137	71.0	63	339			13	175
326	8.7	1 5	0.94	+3.1496	+0.0116	+114	0 55.5	+19.253	-0.137	70.2	62	243	248		11	157
327	8.6	5	9.78	3.1603	0.0125		2 41.3	19.249	0.137	70.6	63		339		13	176
328	8.8	5	15.40	3.1439	1110.0	10 4	8 9.4	19.247	0.137	69.0	53	67			10	138
329	9.1	5	26.79	3.1422	0.0109	10 3	1 21.1	19.242	0.137	69.0	53	67			10	139
330	7.86	5	45.28	3.1500	0.0116	11 3	7 8.7	19.234	0.138	70.2	62	243	248		11	158
331	8.8	1 5	49.84	+3.1582	+0.0123	+12 4	7 10.2	+19.233	-0.139	81.5	330	747			12	145
332	8.8	5	51.82	3.1554	0.0120		2 26.4	19.232	0.139	69.9		259			12	146
333	8.6	6	11.59	3.1485	0.0114	l .	9 38.9	19.224	0.139	70.9		Beob.			11	159
334	8.57	6	31.84	3.1472	0.0113	11	5 6.4	19.215	0.140	69.0	53	67			10	143
335	8.2	6	34.29	3.1468	0.0113	11		19.214	0.140	69.0	53	67			10	144
336	8.4	1 6	53.42	+3.1623	+0.0125	+12 1	o 59.8*	+19.206	-0.141	78.6		Beob.			12	183
337	9.1	6	53.43 53.80	3.1503	0.0115		8 12.2	19.206	0.140	80.9	60				13	
338	9.1	7	2.24	3.1631	0.0126	13 1		19.203	0.141	85.2		749	803	808	13	185
3398	8.6		13.35	3.1414	0.0108		9 0.6	19.198	0.141	83.0		Beob.	J		10	147
340	8.7	7	15.78	3.1428	0.0109		0 13.3	19.197	0.141	83.5		Beob.			10	148
					_		8 50.9									
341	9.8 8.7	1 7	16.89 37.56*	+3.1415	+0.0108			+19.196	-0.141	85.9 85.2		602 749	808	811		140
342 343	8.8		13.93	3.1469 3.1699	0.0112		2 3.6 8 49.4	19.188	0.142	85.3 71.0		749 339	000	011	10	149 188
344	9.0			3.1588	0.0131		4 12.1	19.172	0.144	90.4		339 803			13	152
345	8.7		29.86	3.1704	0.0121		9 54.6	19.165	0.144	71.0		339			13	189
	-						-			-	ŀ		_			
346	8.8	1 8	49.69	+3.1428	+0.0109		7 12.7	+19.157	-0.144	88.6	1	680	749	803	10	152
347	8.7	9	9.49	3.1668	0.0128	_	3 27.7	19.148	0.145	90.0	747	750			13	190
348	8.6		34.14	3.1651	0.0126	-	4 29.0	19.137	0.146	69.9	60		243	248		155
349	8.9	9	34.39	3.1485	0.0113		8 22.9	19.137	0.145	69.0	53	67			10	153
350	9.4	9	52.11	3.1453	0.0110	101	9 23.1	19.129	0.146	86.9	679	68o		١	[10	154
	1 8	2 8.7 8.	9 8.0	2	BD 9.1			; BD 6.4		4 9.3 9.4	10.5		7	Gr.	nach	BD
1 '	BD 6	.8; Schä	tz. 8.2 7	·7 7·5	7 BD 9	9.0	.* 9 [™] 5 s	eq. 3:5 o:1	. A.							

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var.	Decl. 1875	Ртаес.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
351	8.7	1 ^h 10 ^m 45.20	+3:1679	+0.0127	+13° 15' 19"7	+19:106	-0.148	71.0	63 339	13° 191
352	7.4	10 55.62	3.1706	0.0129	13 35 0.2	19.102	0.149	70.0	64 137 259	13 192
353	8.9	11 1.07	3.1562	0.0118	11 38 12.5	19.099	0.148	70.2	62 243 248	11 164
354	8.9	11 3.10	3.1534	0.0116	11 15 23.8	19.098	0.148	80.9	60 R	[11 163]
355	8.6	11 5.77	3.1657	0.0125	12 53 51.5	19.097	0.149	71.0	63 339	12 159
356	8.9	1 11 14.55	+3.1817	+0.0138	+14 59 15.0*	+19.093	-0.150	69.9	64 137 259	14 196
357	8.8	11 30.54	3.1725	0.0130	13 43 24.6	19.086	0.150	69.9	64 137 259	13 195
358	8.8	11 32.85	3.1707	0.0129	13 28 59.6	19.085	0.150	71.0	63 339	13 196
359	8.7	12 13.86	3.1820	0.0137	14 50 20.2	19.066	0.152	77.9	5 Beob.	14 200
360	8.7	12 36.09	3.1702	0.0128	13 14 2.8	19.056	0.152	71.0	63 339	13 198
361	8.6			+0.0133		+19.052		69.9		
362	8.5		+3.1774	0.0111	+14 8 5.6 10 18 1.4		-0.153 0.152			14 202 10 161
363	8.1	13 5.09 13 7.02	3.1404	0.0111	11 29 17.7	19.043 19.042	0.152	77.9 70.2	53 67 679 680 62 243 248	11 167
364	9.7	13 17.78	3.1865	0.0110	15 12 26.9	19.037	0.154	90.0	747 749	15 192
365	9.0	13 17.76	3.1496	0.0112	10 25 30.6	19.037	0.153	90.4	747 803	10 162
83	l 1		_							1
366	9.1	1 13 19.92	+3.1580	+0.0118	+11 31 45.0	+19.036	-0.153	70.2	62 243 248	11 168
367	9.1	13 36.70	3.1513	0.0113	10 36 15.6	19.029	0.153	90.7	749 808 811	10 163
*368	9.5	13 37-54	3.1705	0.0128	13 6 2.5	19.028	0.154	92.5	808 R	
3691	8.6	13 37.90	3.1705	0.0128	13 6 33.5	19.028	0.154	78.4	5 Beob.	13 199
370	8.6	13 38.30	3.1553	0.0116	11 7 28.5	19.028	0.153	70.2	62 243 248	11 169
371	9.0	1 13 50.67	+3.1644	+0.0123	+12 16 51.7	+19.022	-0.154	90.9	803 809 811	12 163
372	9.2	13 54.77	3.1523	0.0114	10 41 57.1	19.020	0.154	90.5	749 809	10 164
373	9.6	13 55.73	3.1482	0.0111	10 9 28.5	19.020	0.154	86.9	679 680	[10 165]
374	7.23	14 1.38	3.1863	0.0139	15 2 21.9*	19.017	0.156	80.4	6 Beob.	14 204
375	8.9	14 1.64	3.1687	0.0126	12 48 41.3	19.017	0.155	71.0	63 339	12 164
*376	8.5	1 14 13.10	+3.1534	+0.0115	+10 48 13.1	+19.012	-0.154	69.0	53 67	10 166
377	9.1	14 13.45	3.1643	0.0123	12 12 19.1	19.012	0.155	71.0	63 339	12 165
378	9.0	14 28.60	3.1562	0.0117	11 7 38.2	19.005	0.155	71.0	63 339	11 170
379	8.6	14 40.68	3.1575	0.0117	11 16 15.9	18.999	0.155	70.2	62 243 248	11 171
380	7.48	14 43.57	3.1545	0.0115	10 52 49.5	18.998	0.155	69.0	53 67 72	10 168
381	8.7	1 14 47.21	+3.1733	+0.0129	+13 16 2.4	+18.996	-0.156	80.0	6 Beob.	13 202
382	8.9	15 6.80	3.1529	0.0114	10 36 54.5	18.987	0.156	69.0	53 67 72	10 169
383	8.4	15 18.28	3.1840	0.0137	14 31 15.4	18.981	0.158	69.9	64 137 259	14 210
384	7.94	15 21.56	3.1636	0.0122	11 56 54.9	18.980	0.157	71.0	63 339	11 172
385	8.o	15 22.25	3.1890	0.0140	15 8 5.6	18.979	0.158	69.9	64 259	15 198
386	8.6					+18.973	-0.158			
387	8.8	1 15 34.93	3.1777	0.0132	+13 41 7.5 12 0 18.2	18.972	0.158	70.2	63 339 62 243 248	11 173
388	9.1	15 37.22 15 56.98	3.1644	0.0122	12 5 44.1	18.963	0.158	90.0	747 749	11 173 12 168
389	8.9	15 58.48	3.1683	0.0123	12 26 54.1	18.962	0.158	70.2	62 243 248	12 169
390	9.0	16 5.24	3.1570	0.0125	11 0 12.5	18.959	0.158	91.0	803 808 811	10 170
II - I		_			_			· .	_	· 1
391	7.5	1 16 18.02	+3.1549	+0.0115	+10 42 49.8	+18.953	-0.158	69.0	53 72	10 171
392	8.8	16 36.23	3.1654	0.0122	11 59 46.0	18.944	0.160	90.4	749 803	11 174
393	8.16	16 44.70	3.1512	0.0112	10 11 25.5	18.940	0.159	77.9	53 72 679 680	10 172
394	8.8	17 14.56	3.1606	0.0119	11 18 5.3	18.926	0.160	70.2	62 243 248 808 809 810	11 175
395	9.2	17 16.43	3.1558	0.0115	10 42 2.3	18.925	0.160	90.9	000 009 010	10 173
396	8.8	1 17 21.52	+3.1880	+0.0138	+14 39 7.5*	+18.923	-0.162	69.9	64 137 259	14 213
397	8.9	17 23.07	3.1644	0.0121	11 45 26.3	18.922	0.161	69.9	62 243 248	11 176
398	8.7	17 41.69	3.1769	0.0130	13 14 57.1	18.913	0.162	71.0	63 339	13 207
399	8.9	18 14.35	3.1561	0.0115	10 36 28.6	18.897	1	69.0	53 72	10 176
400	8.9	18 16.53	3.1665	0.0122	11 53 12.4	18.896	0.163	70.2	62 243 248	11 177
I	1 0	m3 praec. 18* 4!6	R · omo s	en. 22 ⁸ 4!5	A 3	72728	.0 6.4 6.5	8 7 5	3 7.7 6.7 7.8	BD 6 c

¹ 9^m3 praec. 18⁸ 4¹6 B.; 9^m0 seq. 23⁸ 4¹7 A.

² 7.3 7.3 8.0 6.4 6.8 7.5

³ BD 7.0; Schätz. 8.0 7.8

⁴ BD 7.0; BD 7.0

⁸ 7.7 6.7 7.8; BD 6.5

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zor	nen		В. Г).
401	9.0	1h 18m 25.99	+3:1569	+0.0116	+10°41'21.6	+18.891	-o!'163	69.0	53 72		1	100 1	177
402	8.9	18 47.67	3.1542	0.0114	10 18 45.7	18.881	0.163	77.9		679 6			178
403	9.0	18 53.06	3.1742	0.0128	12 44 21.6	18.878	0.164	71.0	63 339	.,,			174
404	9.0	18 54.73	3.1698	0.0125	12 12 13.1	18.877	0.164	70.2	62 243	248	- { :		175
405	9.0	19 12.07	3.1950	0.0142	15 9 52.9*	18.869	0.166	74.9	64 137	259 7	47		209
406	10.01	1 19 19.54	+3.1736	+0.0127	+12 35 54.5	+18.865	-0.165	92.5	749 R		lr,	12 1	176]
407	8.8	19 22.42	3.1734	0.0127	12 33 41.4	18.863	0.165	83.6 82.3	6 Beob.		1-		. 70j 177
408	9.2	19 44.55*	3.1546	0.0114	10 14 20.5*	18.852	0.165	88.7	5 Beob.				181
409	8.6	19 53.46	3.1803	0.0131	13 18 28.9	18.848	0.166	70.7	64 137	259 3			212
410	8.5	20 4.01	3.1550	0.0114	10 14 52.7	18.843	0.165	79.7	5 Beob.		-	-	184
411	8.5	I 20 25.43	+3.1592	+0.0117	+10 43 6.3	+18.832	-0.166	69.0	E2 72		Ι.		185
412	9.3	20 34.54	3.1668	0.0122	11 36 13.6	18.827	0.167	90.3	53 72 747 749	803	- 6		181
413	9.6	20 42.41	3.1672	0.0122	11 37 51.1	18.824	0.167	90.9	803 809	811			183
414	8.8	21 1.95	3.1806	0.0131	13 10 35.1	18.814	0.169	71.0	63 339		- 1		215
415	8.9	21 26,00	3.1722	0.0125	12 7 57.8	18.801	0.169	69.9	62 248			-	181
416	8.93	1 21 35.42	+3.1562	+0.0114	' ' '	+18.797	-o.168	85.9	596 602		-		187]
417	8.6	21 39.37	3.1870	0.0135	+10 13 3.5 13 49 39.7	18.795	0.170	71.0	63 339		1-		107] 216
418	8.7	22 11.09	3.1822	. 0.0131	13 11 20.5	18.779	0.171	71.0	63 339			_	219
419	8.58	22 18.01	3.1706	0.0131	11 49 21.5	18.775	0.170	82.0	5 Beob.		- 1	•	184
420	9.2	22 25.23	3.1616	0.0118	10 45 15.5	18.771	0.170	69.0	53 72		١.		189]
!	1 1						1						_
4214	8.7	1 22 39.77 22 48.06	+3.1568	+0.0114	+10 9 31.2	+18.764	-0.170	88.5	5 Beob.				191
422	8.3 8.7	• .	3.1705	0.0123	11 44 30.2	18.760	0.171	71.0	64 259	339			187
423 *424	8.8	23 10.61	3.1742	0.0126	12 7 10.6	18.748 18.746	0.172	90.0	747 749	750			183
425	9.0	23 14.13 23 17.77	3.1584	0.0134	13 33 45.7 10 16 37.0	18.744	0.173	69.9 88.5	64 137 5 Beob.	259		•	2 2 2 192
	l ' I		1		_		0.172		5 Deou.		- 1 '		
*426	5	1 23 38.65	+3.1737	+0.0125	+12 0 12.1	+18.733	-0.173	69.9	62 248		- 1 3	II 1	190
427	9.8	23 41.04	3.1626	0.0118	10 43 23.9	18.732	0.173	80.9	53 R		- 1 '	_	_
428	8.4	23 42.79	3.1603	0.0116	10 26 40.3	18.731	0.173	90.9	803 809				195
429	7·5 ⁶ 8.6	24 6.61 24 8.38	3.1952	0.0139	14 22 35.5	18.719	0.175	90.0	747 749	0		•	226
430			3.2005	_ 1	14 57 33.9	18.718	0.175	84.3	259 803	012	- 1		228
43 I	8.9	1 24 8.72	+3.1932	+0.0138	+14 8 45.9	+18.718	-0.175	70.4	137 259	_	[1	14 2	227]
432	9.4	24 22.26	3.1738	0.0125	11 55 16.2	18.711	0.174	91.0	809 811	812	- 1		192
433	8.7	24 23.65	3.1816	0.0130	12 47 53.2	18.710	0.175	71.0	63 339				184
434	8.8	24 36.23	3.1854	0.0132	13 11 46.8	18.703	0.175	71.0	63 339			-	225
435	8.9	24 46.51	3.1963	0.0139	14 23 26.3	18.698	0.176	83.6	259 747		1	14 2	230
436	3.6	1 24 47.80	+3.1991	+0.0141	+14 42 2.2	+18.697	-0.177		Fund, C		1		231
437	8.37	25 4.17	3.1972	0.0140	14 26 57.3	18.689	0.177	90.7	750 809	811			232
438	7.88		3.1599	0.0116	10 14 38.1	18.687	0.175	79.5	5 Beob.				197
439	8.2	25 7.76	3.2021	0.0143	14 58 48.0*	18.686	0.177	69.9	64 137	259			233
440	8.9	25 15.69	3.1850	0.0132	13 3 28.9	18.682	0.177	90.9	803 812		- 1	12 1	185
441	8.7	1 25 16.22	+3.1593	+0.0115	+10 9 3.2	+18.682	-0.175	77.9	53 67	682 6	83 1		198
442	8.8	25 18.21	3.1794	0.0128	12 25 48.0	18.681	0.177	71.0	63 339		- 1		186
443	8.8	25 24.86	3.1686	0.0121	11 11 42.5	18.677	0.176	71.0	62 339				194
*444	8.79	25 27.21	3.1726	0.0124	11 38 54.4	18.676	0.176	91.0	809 812		- 1		195
445	8.7	25 35.78	3.1675	0.0120	11 3 6.1	18.672	0.176	69.0	53 67		1	10 1	199
446	9.3	1 25 42.85	+3.1726	+0.0124	+11 36 59.4*	+18.668	-0.177	80.9	63 R			I I I	196]
447	8.0	25 55.78	3.1695	0.0122	II I4 20.2*	18.661	0.177	79.9	62 248				198
448	7.910	26 7.52	3.1812	0.0129	12 31 4.6	18.655	0.178	85.9	259 803		12		189
449	8.9	26 21.57	3.2046	0.0144	15 3 12.8*		0.180	69.9	64 137	259	- 1		236
450	8.8	26 22.54	3.1933	0.0137	13 49 24.2	18.647	0.179	71.0	63 339		1	13 2	230
I	1 N	ur Z. 749: BD	9.5	BD o.4	* 8.8 8.8 8.8	7.8 8.2	4 om 3	seg. 4.5 1.6	B. 5	Dol. o.) Q. I	· me	d.

Nr.	Gr.		. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl.	1875	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zo	nen	~	В	. D.
451	8.7		m 45:12	+3:1906	+0:0135	+13°2	8′ 29."3	+18.635	-o":18o	82.4	5 E	Beob.			13°	231
452	8.6	26	48.58	3.1624	0.0117	10 2	27.7	18.633	0.179	77.9	53	67	679	68o	10	202
453	8.5	27	7.51	3.1621	0.0116	10 1	5 55.4	18.623	0.179	77-4	53	67	596	602	10	203
454	8.8	27		3.2049	0.0144	14 5	39·5¹	18.621	181.0	78.2	5 E	Beob.			14	237
455	8.7	27	18.60	3.2066	0.0145	15	7 40.4	18.616	0.182	91.0	809	811			15	233
*456	9.0	1 27	43.86	+3.1806	+0.0128	+12 1	4 35.9	+18.603	-0.181	69.9	62	248			12	190
457	8.5	27		3.1628	0.0117		6 36.4	18.602	0.180	77.9	53		679	68o		206
*458	8.1	28	13.23	3.1782	0.0126	11 5		18.587	0.182	69.9	62	248	• • •		11	201
459	8.42	28	14.58	3.1951	0.0137	13 4	4 38.1	18.586	0.183	71.7	63	339	340		13	238
460	8.6	28	21.71	3.2035	0.0142	14 3	7 50.2°	18.582	0.184	74-9	64	137		747	14	238
461	9.2	I 28	23.72	+3.1934	+0.0136	4.12.2	2 42.7	+18.581	-0.183	69.9	64	259			13	239
462	8.73	28	38.16	3.1636	0.0117		5 57.1	18.573	0.182	86.9	679	680			[10	207
463	8.8	28	46.97	3.2011	0.0140	1	8 33.0	18.568	0.184	69.4	60	137			14	239
464	7.34	29	5.49	3.1988	0.0139		1 16.7	18.558	0.185	71.7	63	339	340		13	240
465	8.95	29		3.1644	0.0117		7 12.2	18.550	0.183	88.4	679	680		749	10	208
	8.7	-		-	•					,					1	
466		1 29		+3.1777	+0.0125		2 47.6	+18.546	-0.184	90.7	750		809	811	11	203
467 *468	9.0 neb.	29	-	3.2028	0.0141		2 26.8	18.541	0.186	69.4		137			14	241
469	8.8	29		3.2107	0.0146		8 36.5*	18.528	0.187	94.0	R(2)				15	238
470	8.7	30	3.85	3.2057	0.0142		6 34.2	18.526	0.187	69.4		137			14	243
l I	· '	30		3.1823	0.0128	12	5 54.9	18.517	0.186	69.9	62	248			11	204
471	6.7 ⁶	1 30		+3.1769	-	-	30 4.3	+18.512	-0.186	71.7	63	339	340		11	205
472	8.87	30	•	3.1759	0.0124	11 2	0 38.0	18.496	0.187	90.0	747	750			11	206
473	8.8	30	57.63	3.1965	0.0136	13 3	119.1	18.495	0.188	71.7	63		340		13	245
474	7·58	31	1.71	3.1769	0.0124	i e	6 24.6	18.493	0.187	69.9	62	248			11	207
475	9.3	31	12.83	3.1876	0.0131	12 3	3 14.6	18.487	0.188	71.7	63	339	340		[12	199]
476	8.9	1 31	22.15	+3.1919	+0.0133	+12 5	8 54.1	+18.482	-0.189	90.7	749	803	809	811	12	200
477	8.8	31	31.11	3.1847	0.0129	12 1	2 32.3	18.476	0.188	71.7	63	339	340		12	201
478	7.19	31	47.19	3.1954	0.0135	13 1	7 29.9	18.467	0.189	90.9	803	811			13	250
479	8.7	31	52.31	3.1928	0.0134	13	0 36.2	18.464	0.190	90.5	749	811			12	202
480	8.510	31	56.26	3.1668	0.0118	10 1	6 1.1	18.462	0.188	86.9	679	6 8 0			01]	215]
481	8.9	I 32	14.20	+3.2039	+0.0140	+14	6 32.6*	+18.452	-0.191	79-7	60	137	747	750	14	248
482	8.3	32		3.1820	0.0127		8 12.7	18.441	0.190	69.9	62	248	141	15-	11	210
483	7.811	32	33.61	3.1998	0.0138	13 3	-	18.441	0.191	71.7	63	339	340		13	255
484	9.0	32	42.36	3.1947	0.0134	13	5 51.0	18.436	0.191	90.6	749	803			12	205
485	8.6	33	1.32	3.2116	0.0145	14 4	7 21.9	18.425	0.193	69.4		137			14	250
486	8.7	1 22	11.80	+3.2102	+0.0144	L 14 2	37 34.6	+18.419	-0.193	69.4	60				١.,	
487	8.6		12.59	3.2102	0.0144		34.0 37 18.7	18.418	0.193	69.4		137			14	251 253
488	8.412	-	30.98	3.2029	0.0139		o 15.3	18.408	0.193	69.9		259			13	253 257
489	8.718		39.80*	3.2035	0.0139		2 22.6	18.403	0.193	80.9		239 R			[13	258]
490	8.9		41.86	3.1779	0.0124		4 43.5	18.401	0.192	69.9	62				11	213
i i	8.9			· ·								•				
491	8.7		59.48	+3.2002	+0.0137		9 41.6	+18.391	-0.194	69.9	64				13	259
492 493	8.6	33	-	3.2149	0.0146	_	9 10.5	18.391	0.195	69.4		137			14	257
493 494	8.1	-	17.43	3.1728	0.0121		8 30.5	18.381	0.193	70.3	53		332		10	221
494	8.7		23.44 26.55	3.1972 3.1920	0.0135 0.0132		6 30.5 6 14.8	18.377	0.194	69.9		259			13	261
								18.375	0.194	69.9	62	248			12	211
496	9.1		29.53	+3.1911	+0.0132	-	0 21.8	+18.374	-0.194	90.0	747		750		12	212
497	8.8		34.97	3.1723	0.0121	-	34 21.6	18.371	0.193	70.3	53		332		10	222
498	9.0	_	51.81	3.2074	0.0141		6 38.6	18.361	0.196	70.6			340		14	258
499	9.3	35	6.48	3.2042	0.0139		5 29.1*	18.352	0.196		64		803	809		262
500	8.4	35	22.12	3.1804	0.0125	ווגו	9 6.6	18.343	0.195	90.9	[8o3	811			11	218
5	¹ Z. ⁵ BD 9. ¹⁰ BD 9	5; Sch	ätz. 9.0 8	51!'8 corr. 3.9 9.2 9.0 7.7 8.3	in 32.0 3 6 6.0 18 BD	6.5 7.5	; BD 6.0	BD 7.8 o 7 Bl r Z. 64; B	D 9.3	BD 9.2 8 8.0 7.0	9	BD BD	5.5 7. 8.1;	5 7.8 Schät:	; BD z. 7.3	6.6 7.0

Nr.	Gr.		A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zo	nen		В.	D.
501	8.8	1 h	35"	35:37	+3:1748	+0.0122	+10°43′ 7"5	+18.335	-o"195	90.9	803	809			100	224
502	8.8			35.85	3.1875	0.0129	12 0 57.4	18.334	0.196	69.9	-	248			11	219
503	7.41			43.14	3.2190	0.0148	15 8 47.0	18.330	0.198	80.2	64	259	749	809	15	251
504	8.13			46.87	3.1985	0.0135	13 6 12.1	18.328	0.197	91.0	809	811			12	215
505	9.4			10.07*	3.2092	0.0141	14 6 42.7	18.315	0.198	83.0	259	R			[14	260]
506	8.3	1	36	12.37	+3.1728	+0.0121	+10 27 17.9	+18.313	-0.196	70.3	53	67	332		10	225
507	8.9	•	36	14.20	3.2110	0.0142	14 16 50.5	18.312	0.199	69.4	60	137	33-		14	261
508	8.6		36	22.98	3.1876	0.0129	11 56 10.3	18.307	0.198	69.9	62	248			11	221
509	8.8		36	30.03	3.1911	0.0131	12 16 28.6	18.303	0.198	90.4	747	803			12	216
510	8.68		36	33.09	3.1898	0.0130	12 7 55.5	18.301	0.198	90.5	750	809			12	217
N - 1	8.2	١.	-			-		+18.300	-0.198	83.6			740		12	218
511		1	36	34-35	+3.1917	+0.0131	+12 19 30.2	18.298	0.198	90.5	259 747	811	749		12	219
512	9.2 8.9		36 36	37·53 58.43	3.1920	0.0131	12 20 53.9 12 15 5.5	18.286	0.198	70.9	62	248	340		12	220
513	8.9		36	58.85	3.1914	0.0131	14 24 46.8	18.285	0.200	69.4	60	137	340		14	263
514 515	8.7		37	0.26	3.2099	0.0143	14 4 19.3	18.285	0.200	69.6	63	64	259		13	266
		l				T.		_	j :		l	-				
516	9.0	I	37	7.77	+3.2073	+0.0140	+13 48 12.9	+18.280	-0.200	83.7	64	809	118		13	267
517	8.6		37	21.78	3.1802	0.0124	11 5 18.3	18.272	0.199	70.3	53	67	332	0	10	230
518	8.9		37	40.38	3.1764	0.0122	10 40 27.1*	18.260	0.199	75.4	53	67	332	803	10	232
5194	8.4		37	42.11	3.1918	0.0131	12 12 10.6	18.259	0.200	81.5	340	749			12	223
520	8.6		37	43.86	3.2043	0.0138	13 25 41.0	18.258	0.201	69.9	64	259			13	270
521	8.7	1	٠.	55.62	+3.1727	+0.0120	+10 16 46.2	+18.251	-0.199	76.9	5 E	Beob.			10	234
522	8.9		38	2.51	3.1887	0.0129	11 51 24.9*	18.247	0.201	70.2	64	•	259		11	228
523	8.9		38	17.77	3.2131	0.0142	14 12 5.2	18.238	0.203	69.4	60	137			14	267
524	8.8		38	20.54	3.1739	0.0121	10 21 27.3	18.236	0.200	70.3	53	67			10	235
525	9.3		38	36.37	3.1762	0.0122	10 33 52.8	18.227	0.201	70.3	53	67	332		[10	236]
526	8.68	1	38	47.84	+3.1720	+0.0119	+10 7 28.8	+18.219	-0.201	86.9	682	683			[10	237]
527	8.7		38	48.42	3.1938	0.0131	12 16 47.3	18.219	0.202	71.0	63	340			12	226
528	8.8		39	1.63	3.2232	0.0148	15 5 25.5	18.211	0.204	76.3	60	137	750		14	268
*529	9.2		39	9.34	3.2159	0.0144	14 22 35.2	18.206	0.204	69.4	60	137			14	270
530	9.1		39	39.14	3.1851	0.0126	11 20 6.5	18.188	0.203	70.2	64	248	259		[11	230]
531	8.7	1	39	41.26	+3.2241	+0.0148	+15 5 10.7	+18.187	-0.206	76.3	60	137	747		14	272
532	8.56		39	58.72	3.1901	0.0129	11 47 15.5	18.176	0.204	81.5	340	749			11	231
533	9.1		40	3.70	3.1947	0.0132	12 13 20.0	18.173	0.205	80.9	63	R			[12	228]
534	8.77		40	19.10	3.1753	0.0121	10 18 41.0	18.164	0.204	86.9	684	686			[10	240]
535	6.98		40	31.33	3.1746	0.0120	10 13 7.1	18.156	0.204	76.9	5 E	Beob.			10	24 I
536	8,6	1	40	43.66	+3.1759	+0.0121	+10 19 41.6	+18.148	-0.205	78.6	6 E	Beob.			10	242
537	8.29		-	49.08	3.1969	0.0132	12 20 58.9	18.145	0.206	81.5	340	749			12	231
53810			40		3.1993	0.0134	12 33 55.911	-	0.207	84.3		749	750		12	232
539	8.8		40	56.35	3.1862	0.0127	11 18 20.3	18.140	0.206	70.8		259			11	232
540	8.8		41	9.34	3.2144	0.0142	13 58 29.2	18.132	0.208	85.6			803	809	13	275
541	8.5	,	41	_	+3.2097	+0.0139	+13 26 21.9	+18.103	-0.209	69.9	l	259			13	278
542	8.9 ¹²		42	3.45	3.1979	0.0133	12 18 35.0	18.098	0.209	80.9		R			[12	236]
543	8.6			30.57	3.1927	0.0130	11 46 2.0	18.081	0.209	69.9		248			11	236
544	9.1	Ì	42	30.84	3.2106	0.0139	13 27 25.3	18.081	0.210	69.9		259			[13	281]
545	8.5		42		3.1950	0.0131	11 58 18.4	18.077	0.209	84.3	1	749	750		11	237
	_						+11 32 48.5	+18.075	-0.209	69.9		248			11	238
546 547	8.9 9.2	•		40.11 43.35	+3.1905 3.1890	0.0128	11 23 53.8	18.073	0.209	81.8	248				[11	239]
547 548	8.8	}		43·35 16.22	3.2165	0.0128	13 54 50.7	18.052	0.212	69.9		259			13	284
549	8.6		43	18.34	3.2132	0.0143	13 36 17.5	18.051	0.212	81.5	•	749			13	285
550	10.6		43	21.84	3.2145	1 1			0.212			803	809		<u> </u>	_
] "		,			. 545	, · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	. 5 15 -5.4	, , ,			• • • •		_		•	

1 7.7 8.3 6.5 7.2 BD 8.8; Schätz. 8.3 8.0 BD 9.5; Schätz. 8.3 9.0 4 9^m.5 praec. 8^a 2!5 A.; 9^m.5 seq. 8^a 2!0 A.

BD 9.1 BD 9.2 7 BD 9.3; Schätz. 8.8 8.7 8 7.0 6.5 [8.2] 7.5 6.8 9 8.7 7.7; BD 8.7

BD 9^m.3 praec. 10^a0 in par. 11 Z.750 Mikr. 20^a2 48^a3 corr. in 20^a2 43^a3 12 Nur Z.63; BD 9.4

				- ,		<u> </u>					_	
Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec. Va	I Dec	l. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zoı	nen	В.	D.
551	8.2	1h 43m 22:53	+3:2146 +0:0	141 +13	43' 37!2	+18.048	-0.212	82.7 86.2	5 Beob.		13°	286
552	8.8	43 45.98	3.2244 0.0	146 14	34 52.9	18.034	0.213	69.4	60 137		14	283
553	8.7	43 50.53	3.1902 0.0	128 11	23 43.4	18.031	0.211	69.9	62 248		11	241
554	6.1 ²	44 14.14	3.1803 0.0		25 23.9	18.016	0.211	70.3	53 67	332	10	252
555	8.6	44 32.54	3.2205 0.0	144 14	8 5.5	18.004	0.215	69.4	60 137		14	285
556	9.0	1 44 43.52	+3.2270 +0.0	147 +14	42 19.3	+17.997	-0.215	69.4	60 137		14	286
557	8.6	45 15.59	3.2070 0.0	136 12	48 27.3	17.976	0.215	71.0	63 340		12	246
*558	8.4	45 24.21	3.1789 0.0	122 10	11 29.4	17.970	0.213	86.9	679 680		10	255
*559	8.4	45 24.25	3.1790 0.0	122 10	11 32.9	17.970	0.213	86.9	679 680		310	255
560	8.2	45 56.10	3.1971 0.0	131 11	49 27.9	17.950	0.216	69.9	62 248		11	245
561	8.3	1 46 7.73	+3.2163 +0.0	141 +13	33 31.5	+17.942	-0.217	80.0	64 259	747 749	13	292
562	8.8	46 11.99	3.2321 0.0	149 14	58 42.9	17.940	0.218	69.9	60 137		14	295
563	8.2	46 19.94	3.2243 0.0	145 14	15 41.5	17.934	0.218	69.4	60 137		14	296
564	8.2	46 29.42	3.2307 0.0	148 14	48 53.7	17.928	0.219	69.4	60 137		14	298
565	7.83	46 49.02	3.2007 0.0	132 12	3 58.7	17.915	0.217	69.9	62 248		11	248
566	8.24	1 47 11.23	+3.2132 +0.0	139 +13	9 40.9	+17.901	-0.219	69.9	64 259		13	294
567	8.4	47 13.27	3.2137 0.0	139 13	12 33.1	17.899	0.219	69.9	64 259		13	295
568	9.1	47 17.70	3.2008 0.0	132 12	2 1.2	17.896	0.218	69.9	62 248		11	249
569	7.95	47 45.03	3.1876 0.0	125 10	47 9.6	17.878	0.218	70.3	53 67	332	10	257
570	7.6	48 4.41	3.2140 0.0	139 13	8 28.1	17.865	0.221	69.9	64 259		13	296
571	8.7	1 48 11.07	+3.2187 +0.0	141 +13	32 50.2	+17.861	-0.221	69.9	64 259		13	297
572	7.8	48 28.84	1 - 1		43 38.6	17.849	0.222	69.4	60 137		14	302
573	8.6	48 46.98	1 7 7.1	130 11	38 10.9	17.837	0.221	69.9	62 248		11	250
574	9.1	48 55.08	3.1916 0.0	127 11	2 25.7	17.832	0.221	70.3	53 67	332	10	260
575	7.8	48 57.62	3.2019 0.0	132 11	57 32.7	17.830	0.221	71.0	63 340		11	251
576	8.7	1 48 58.46	+3.2303 +0.0	147 +14	28 53.2	+17.830	-0.223	69.4	60 137		14	306
*577	8.7	48 59.42		_	11 22.0	17.829	0.221	69.9	62 248	•	11	252
*578	0.11	49 19.18	1	147 14	29 44.5°	1 -	0.224	92.5	747 R		_	_
579	8.7	49 20.70	3.2309 0.0		29 24.7	17.815	0.224	76.3	60 137	747	14	308
580	8.6	49 22.19	3.1991 0.0	131 11	40 34.7	17.814	0.222	69.9	62 248		11	255
581	8.9	1 49 45.85	+3.2322 +0.0	147 +14	33 8.3	+17.798	-0.225	69.4	60 137		14	310
582	8.7	49 58.62			57 33.9	17.789	0.225	69.9	64 259	•	13	302
583	8.6	50 0.61	1 1	_	16 56.5	17.788	0.225	69.4	60 137		14	312
*58 ₄	9.2	50 5.39	3.2317 0.0	147 14	28 14.1	17.785	0.225	85.4	137 749	803 809	14	313
585	8.6	50 5.95	3.2148 0.0	138 12	59 39-4	17.784	0.224	71.0	63 340		12	254
586	8.8	I 50 54.44	+3.2198 +0.0	141 +13	20 36.4	+17.752	-0.226	90.0	749 750		13	305
587	8. т	51 0.44			46 30.4		0.227	82.3	5 Beob.		13	306
588	8.8	51 6.26	1		19 54.9	17.743	0.226	71.0	63 340		12	260
589	8.4	51 49.82		1	11 0.6	17.714	0.225	80.6	7 Beob.		10	264
590	8.7	52 3.47	3.2257 0.0	143 13	43 52·3	17.704	0.228	69.9	64 259		13	310
591	9.0	I 52 7.73	+3.2372 +0.0	149 +14	42 31.9	+17.702	-0.229	81.4	137 R		[14	318]
592	8.5	52 35.60	1 1		1 6.4	17.682	0.230	69.9	64 259		13	314
593	6.3	52 44.49	1 1		41 15.2	17.676	- 1	69.9	62 248	•	11	261
594	8.6	52 46.73		-	39 53.7	17.675	0.231	69.4	60 137		14	320
595	8.9	52 52.73			57 51.0	17.671	0.231	69.4	60 137		14	321
596	8.3	I 53 35.77	+3.2047 +0.0	132 +11	45 58.8	+17.641	-0.230	69.9	62 248		11	262
597	9.1	53 44.96	1 '		42 9.2	17.634	0.232	69.9	64 259		[13	316]
598	8.3	54 5.87	- '-		46 40.5	17.620		71.0	63 340		12	264
599	8.8	54 10.56			43 37.0	17.617	_	69.9	64 259		[13	317]
600	8.3	54 25.09			12 7.3	1 .			62 248		12	266
	17	63 [42:8]	² 6.5 5.0 6.7;		\$ RD	.2; Schätz	. 8.0 7 7	4 BD	8.7	5 7.8 7.2	8 ~	ļ
ŀ		-0 [7]	, ,,, ,,,	3.3	22	,	:- 1.1			1.0 1.2	~.1	

14		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	,				- -				
Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonei	1	B.D.
601	8.7	1h 54m 30862	1 - 1	+0:0124	+10°14' 2"1	+17.603	-0.230	78.8		96 602	10° 270
602	8.6	54 30.64	3.2282	0.0143	13 41 4.3	17.603	0.233	8 o .o		47 749	13 319
603	6.11	55 4.55	3.2382	0.0148	14 27 42.0	17.579	0.235	69.4	60 137		14 326
604	8.3	55 24.40	3.2044	0.0131	11 34 36.2	17.565	0.233	79.9		47 749	11 264
605	7.5	55 41.83	3.2106	0.0134	12 4 54.6	17.553	0.234	69.9	62 248		11 265
606	8.0	I 55 42.43	+3.2442	+0.0151	+14 53 27.4	+17.552	-0.236	69.4	60 137		14 328
607	6.9	55 51.46	3.2202	0.0139	12 52 21.7	17.546	0.235	71.0	63 340		12 271
608	9.0	56 8.54	3.2011	0.0130	11 14 5.1*	17.534	0.234	82.1	5 Beob.		11 267
*609	8.6	56 10.92	3.1957	0.0127	10 46 7.4	17.532	0.234	70.3		32	10 274
610	7.42	56 17.56 *	3.1916	0.0125	10 24 54.2	17.528	0.234	70.3	53 67 3	32	10 275
611	9.1	1 56 19.46	+3.2208	+0.0139	+12 52 28.0	+17.526	-0.236	90.6	750 803 8	09	12 272
612	8.9	56 23.94	3.2074	0.0133	11 44 38.4	17.523	0.235	82.3	5 Beob.		11 270
613	8.9	56 36.27	3.1994	0.0129	11 3 2.6	17.514	0.235	89.9	746 747		10 277
614	8.8	57 8.80	3.2067	0.0132	11 37 11.9	17.491	0.236	69.9	62 248		11 272
615	8.7	57 11.49	3.2303	0.0143	13 34 57.8	17.489	0.238	71.0	63 340		13 325
616	8.7	1 57 33.00	+3.2354	+0.0145	+13 58 6.8	+17.474	-0.239	69.9	64 259		13 326
617	8.8	58 11.05	3:1909	0.0125	10 12 15.9	17.446	0.237	76.5	5 Beob.		10 285
618	8.7	58 12.28	3.1980	0.0128	10 48 8.5	17.446	0.237	70.3	53 67 3	32	10 284
619	8.7	58 12.82	3.2452	0.0150	14 41 41.6	17.445	0.241	79.7	60 137 7	46 747	14 336
620	8.8	58 36.53*	3.2487	0.0151	14 56 15.7*	17.428	0.242	81.7	5 Beob.		14 337
	8.8		1			+17.414	-0.241	80.0	64 259 7	46 749	13 329
621	8.7	1 58 55.65 58 58.89	1 1	+0.0146 0.0137	+13 58 3.1 12 29 26.2	17.412	0.240	69.9	62 248	T~ 177	12 280
622 •623	8.1		3.2192	0.0137	12 44 35.3	17.409	0.241	69.9	62 248		12 281
624	8.9	59 2.47 59 3 6.97	3.2323	0.0139	13 30 9.8	17.384	0.242	90.0	747 750		13 331
625	7.98	59 45.15	3.2246	0.0140	12 51 51.1	17.378	0.242	69.9	62 248		12 282
	1 1		1			İ			64 250		
626	7.9	1 59 55.82	1 1	+0.0146	+13 59 9.5	+17.371	-0.243	69.9	64 259 746 749 8	03 809	13 333 13 335
*627	8.8	2 0 8.90	3.2398	0.0146	14 3 36.5	17.361	0.244	90.4 83.0		49	13 335 13 336
628	8.7	o 9.39 o 46.62	3.2394	0.0146	14 1 24.8	17.361	0.244	70.2	56 60 1		14 342
*629	8.4		3.2523	0.0152	14 59 36.8 15 12 34.3	17.333	0.247	69.9	64 259	37 34-	15 305
630	7.4	- 3 3	3.2557		• • •						
631	8.2	2 I 26.42	1 ,	+0.0127	+10 35 40.1	+17.304	-0.243	70.4	6 Beob.		10 292
632	8.9	1 37.99	3.1966	0.0126	10 24 47.24	17.296	0.243	70.7 70.9	8 Beob. 5 Beob.		10 293
633	8.9	1 59.46*	3.2377	0.0145	13 42 24.2	17.280	0.247	70.6	56 341		13 337 14 346
634	8.9	2 14.18	3.2533	0.0152	14 55 5.9	17.269	0.248	71.0 71.0		40	13 338
635	8.6	2 52.04	3.2402	0.0145	13 48 50.9	17.241	0.249	71.0	' '	+0	
636	7.9	2 3 2.55	1	+0.0138	+12 34 57.9	+17.233	-0.248	70.0	72 265		12 292
637	8.8	3 10.48	3.2462	0.0148	14 15 41.6	17.227	0.250	71.0	56 341		14 348
638	8.7	3 10.75	3-2357	0.0143	13 25 54.3	17.227	0.249	71.0	76 267 3		13 339
639	8.8	3 12.85	3-2354	0.0143	13 24 2.8	17.225	0.249	71.0	76 267 3	40	13 340
640	8.7	3 16.58	3.2545	0.0152	14 54 3.8	17.222	0.250	71.0	56 341		14 349
641	8.5	2 3 25.44	+3.2120	+0.0133	+11 31 20.3	+17.216	-0.248	85.2	252 746 7	47 749	
642	8.5	3 28.39	3.2487	0.0149	14 25 48.4	17.214	0.250	71.0	56 341		14 350
643	8.6	3 41.85	3.2507	0.0150	14 33 35.5	17.203	0.251	71.0	56 342		14 352
*644	5	4 5.75	3.2325	0.0141	13 5 39.5	17.186	0.250	71.0	76 267 2		13 343
645	8.9	4 22.25	3.2443	0.0147	13 59 35.1	17.173	0.252	90.0	746 747 7	49	¹ 3 345
*646	10.16	2 4 23.06	+3.2158	+0.0134	+11 44 35.5	+17.173	-0.249	90.0	747 749		
*6477	8.7	4 24.78	3.2157	0.0134	11 44 5.6	17.171	0.250	85.2	252 746 7	47 749	11 290
648	8.9	4 47.69*	3.2106	0.0132	II 17 42.I	17.154	0.250	83.9	252 746 8		11 291
649	8.8	5 3.69*	3.2093	0.0131	11 10 22.6	17.142	0.250	83.6	252 746 7	48	11 293
650	9.3	5 26.12	3.2470	0.0147	14 5 46.9	17.125	0.254	71.0	56 341		14 355
		D 6.9; Schätz. 6		praec. 2 ⁸ :	7.7 6.5 8.0 2'B. 7 9 ^m 3	praec. 2 ⁸ 2	BD 7.3; 2!8 B.: 9	Schätz. 8.0 	7.8 5 B.	4 Z.	72 [53.7]

¹ BD 6.9; Schätz. 6.3 6.0 ² 7.7 6.5 8.0 ⁸ BD 7.3; Schätz. 8.0 7.8 Dpl. 8.4 8.6; med. ⁶ 9.8 praec. 2 2 2 B. ⁷ 9.3 praec. 2 2 2 8 B.; 9.8 seq. 5 2 5 B.

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec. Var.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen		В.	D.
651	9.0	2h 5m 49.77	+3:2116 +0:01	2 +11°17′37″4°	+17:107	-0.252	85.2	252 746 747	749	110	294
652	7.9	5 56.73*	3.2377 0.01		17.102	0.254	71.0	76 267 340		13	351
653	8.5	6 7.88	3.2116 0.01	2 11 16 16.9	17.093	0.252	85.2	252 746 747	749	11	295
654	7.01	6 14.30	3.2557 0.01	1 14 41 33.9	17.088	0.256	71.0	56 341		14	357
655	8.7	6 15.50	3.2422 0.01	5 13 39 16.4	17.087	0.255	71.0	76 267 272	340	13	352
656	8.6	2 6 19.57	+3.2270 +0.01	8 +12 27 56.8	+17.084	-0.254	70.0	72 265		12	301
657	8.8	6 40.60	3.2465 0.01	1	17.068	0.256	71.0	76 267 340		13	354
6582	9.1	7 12.10	3.1990 0.01		17.044	0.253	69.5	1 269		10	299
659	8.o	7 29.44	3.2184 0.01	4 11 41 54.7	17.031	0.255	83.6	252 746 748		11	300
660	8.8	8 13.54	3.2121 0.01	11 8 53.1	16.997	0.256	89.9	746 748		11	304
66 r	8.8	2 8 16.32	+3.2186 +0.01	4 +11 39 14.3	+16.994	-0.256	83.6	252 748 753		11	305
662	8.8	8 18.68	3.2248 0.01		16.993	0.257	70.0	72 265		12	308
663	9.1	8 29.11	3.2530 0.01		16.984	0.259	71.0	56 341		14	362
664	8.6	8 41.75	3.2212 0.01		16.975	0.257	84.3	252 811 812		11	307
665	8.9	8 59.98	3.2004 0.01		16.960	0.256	81.6	270 679 680)	
666	8.8	2 9 0.89	+3.2005 +0.01	6 +10 11 24.0	+16.960	-0.256	76.1	6 Beob.		10	303
667	8.o	9 6.42*	3.2667 0.01	•	16.956	0.262	89.9	746 748		15	322
668	8.6	9 10.93	3.2082 0.01		16.952	0.257	70.7		326	10	306
669	8.1	9 42.15*	3.2221 0.01		16.927	0.259	83.6	252 746 753		11	309
670	8.5	10 29.68	3.2504 0.01	*	16.890	0.263	71.0	76 267 340		13	364
	8.9	,	• • •		+16.866	-0.263	71.0	76 267 340		13	365
671	8.o	2 10 59.69 11 16.36	1 - 1		16.853	0.264	71.0	76 267 340		13	366
*672	7.5 ³	11 16.36 11 20.26	1 " " 1		16.850	0.263	70.0	72 265		12	315
673 674	8.7	11 47.29	3.2376 0.01		16.829	0.264	78.6	5 Beob.		13	368
675	9.34	12 3.62	3.2660 0.01	l l	16.816	0.267	71.0	56 341		14	375
R) 1	_		_			1 1	_	1			ŀ
676	7.25	2 12 5.23	+3.2326 +0.01		+16.815	-0.264	70.0	72 265		12	317
677	8.7	12 14.23	3.2222 0.01		16.808 16.792	0.263	83.6 71.0	252 746 753 56 341		11	315
678	9.0	12 33.35 12 36.77	3.2590 0.01		16.792	0.264	83.6	252 746 748		11	318
679 680	9.0 8.4	12 36.77 13 25.93	3.2196 0.01		16.750	0.268	71.0	76 267 340		13	371
1 1		-	"	1						_	- 1
6816	8.8	2 13 50.50	+3.2437 +0.01		+16.731	-0.268	71.0	76 267 340		13	374
682	8.9	14 32.44	3.2182 0.01		16.697	0.267	83.6	252 746 748 76 267 340		13	323 378
683 684	9.0 8.0	14 41.84	3.2483 0.01		16.677	0.270	71.0 71.0	76 267 340 56 341		14	383
685	8.7	14 57.06 15 8.24	3.2705 0.01 3.2260 0.01		16.668	0.269	83.6	252 746 748		11	326
			1 [ı	1					- 1
686	8.6	2 15 25.65	+3.2389 +0.01		I .		•	72 265		12	321
687	8.8 8.8	16 4.95	3.2177 0.01		16.622	0.270	70.7 71.0	1 269 270 56 342	320	10	316
688 689	8.8 8.8	16 26.09 16 26.19	3.2700 0.01 3.2709 0.01		16.604	0.274	71.0 80.5	56 342 746	748	14	387
•690	8.6	16 28.57	1 1		1	0.275	80.5 80.5	56 342 746		14	389
11 1					ł			1	, , ,		ŀ
691	8.0 ⁷	2 16 32.19	+3.2081 +0.01		+16.599	-0.270	76.1	6 Beob.		10	318
692	9.1	16 36.05	3.2632 0.01		16.596	0.274	71.0	56 342		14	390
693	8.6	17 17.17	3.2235 0.01		16.563	0.272	83.6	252 746 748		11	332
694 *695	8.3 ⁸ 8.6 ⁹	17 36.91	3.2740 0.01	-	16.546	0.277	71.0 70.7	56 342 1 269 270	226	14	392 321
		17 39.30	3.2182 0.01		16.544				ىءر		- 1
696	8.7	2 17 43.70	+3.2764 +0.01		+16.541	-0.277	90.3	746 753 811		15	335
697	8.5	17 46.40	3.2392 0.01		16.538	0.274	70.0	72 265		12	325
698	8.8	17 57.26	3.2563 0.01		16.529	0.276	71.0	76 267 340		13	386
699	8.5	17 58.90	3.2163 0.01		16.528	0.273	70.7 80.5	1 269 270			322
70010		18 1.33	3.2625 0.01	•	_		_	56 342 746			393
11	1 R	D 6 o. Schätz 7	o [7 2] 2 Sahr	schwacher Stern see	. c* r'R	3 6 9 9	2. BD 68	4 BD 8.8+ Sci	dite	0 2 [5	1 R S

¹ BD 6.0; Schätz. 7.0 [7.3] ² Sehr schwacher Stern seq. 5⁸ 1'B. ⁸ 6.8 8.2; BD 6.8 ⁴ BD 8.8; Schätz. 9.3 [8.8] ⁵ 6.7 7.8; BD 6.5 ⁰ 10^m praec. 1.5 1.0 A. ⁷ 7.0 8.2 8.4 8.4 8.1 8.0 ⁸ BD 7.3; Schätz. 8.5 8.2 Dpl. med. ¹⁰ 10.5 seq. 3⁸ 25 B.

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.		Zonen		В	D.
7011	9.1	2 ^h 18 ^m 4.38	+3.2516	+0.0144	+13°19'17.8	+16.523	-o:276	71.0	76 2	67 340		13°	387
702	8.7	18 8.82	3.2482	0.0142	13 4 13.1	16.520	0.275	70.0		65 65		12	326
703	8.3	18 22.09	3.2452	0.0141	12 50 3.0	16.509	0.276	70.0		65		12	-
704	8.8	18 30.20	3.2445	0.0141	12 46 44.5	16.502	0.276	70.0	•	55 55		12	327
705	8.6	18 31.17	3.2605	0.0147					•	. •			328
	i I			0.0147	13 55 16.0	16.501	0.277	71.5	76 2	67 340	342	13	388
• ₇₀₆	8.7	2 18 38.77	+3.2615	+0.0148	+13 58 42.1	+16.495	-0.277	71.5			342	13	389
707	7.3	18 50.66	3.2259	0.0134	11 24 50.3*	16.485	0.275	83.9	252 7			11	335
708	8.8	19 5.01	3.2337	0.0137	11 57 24.1	16.473	0.276	83.9	252 7			11	336
709	8.8	19 15.04	3.2257	0.0133	11 21 53.9	16.465	0.275	84.0	252 7	53 811		11	337
710	9.0	19 27.32	3.2155	0.0129	10 36 50.0	16.455	0.275	70.7	I 2	69 270	326	10	324
711	8.8	2 19 29.52	+3.2481	+0.0142	+12 57 10.0	+16.453	-0.278	70.0	72 2	55		12	331
712	7.83	19 40.88	3.2396	0.0138	12 20 3.4	16.443	0.277	70.0		65		12	332
713	9.1	20 21.44	3.2286	0.0134	11 29 49.6	16.410	0.278	83.6	252 7	46 748		11	339
714	8.9	20 31.06	3.2556	0.0144	13 24 17.5	16.402	0.280	71.0		67 340		13	390
715	1.8	21 4.26	3.2419	0.0139	12 23 45.7	16.373	0.280	70.0		65		12	335
	8.7	2 21 4.28	+3.2348						,	•		۱	
716 717	9.1	21 13.20	• • •	+0.0136 0.0139	+11 53 33.4 12 30 28.2	+16.373 16.366	-0.279	83.6	-	46 748	Q	11	340
		_	3.2436		_	_	0.280	80.3			118	12	337
718	8.7 8.9	21 19.55	3.2146	0.0129	10 25 59.8	16.361	0.278	70.7		69 270	-	10	326
719 720	8.5	21 29.70 21 45.20	3.2197	0.0131	10 47 19.8 13 19 0.9	16.352	0.279	70.7		69 270	326		327
120			3.2557			16.339	İ	71.0	70 20	67 340		13	395
721	8.38	2 21 46.75*	+3.2398	+0.0138	+12 11 32.7*	+16.338	-0.28 ₁	80.3	72 20	65 748	811	12	338
722	8.6	22 3.79	3.2809	0.0154	15 2 25.4	16.323	0.285	71.0	-	42		14	408
723	8.3	22 11.70	3.2296	0.0134	11 26 35.8	16.317	0.281	83.9		46 811		11	345
724	9.0	22 35.32	3.2336	0.0135	11 42 7.9	16.297	0.282	92.5	746 R			11	346
725	9.0	23 1.54	3.2789	0.0152	14 49 14.3	16.274	0.286	71.0	56 3	4 2		14	410
726	9.1	2 23 32.16	+3.2789	+0.0152	+14 46 15.0	+16.248	-0.287	71.0	56 3	1 2		14	411
727	8.9	23 45.23	3.2636	0.0146	13 42 15.9	16.237	0.286	71.0		57 340		13	400
728	8.6	23 45.31	3.2177	0.0129	10 30 18.4	16.237	0.282	70.7	_		326	10	330
729	8.8	23 46.19	3.2756	0.0151	14 31 31.4	16.236	0.287	71.0	56 3	42		14	412
730	8.4	23 59.14	3.2518	0.0142	12 52 30.1	16.225	0.286	70.0	72 20	55		12	342
7314	8.5	2 24 7.26	+3.2596	+0.0144	+13 24 11.6	+16.218	-0.287	71.0	76 20	57 340		13	402
732	9.0	24 44.06	3.2353	0.0135	11 40 31.7	16.186	0.285	90.0	746 7			11	352
733	8.9	25 11.94	3.2197	0.0129	10 33 19.7	16.162	0.285	70.7			326	10	333
734	8.05	25 24.96	3.2426	0.0138	12 7 56.6	16.151	0.287	70.0		55 55	320	12	333 346
735	8.9	25 36.46	3.2540	0.0142	12 54 14.5	16.141	0.288	70.0	72 2	. •		12	
133	"		3.2340	0.0.45	34 14.3	10.1.41	0,200	70.0	•	•			347
736	8.7	2 25 37.19	+3.2197	+0.0129	+10 31 48.4	+16.141	-0.286	70.7		59 270	326		334
737	8.6	25 47.77	3.2793	0.0151	14 36 33.2	16.131	0.291	71.0	56 3			14	418
738	9.0	25 55.73	3.2201	0.0129	10 32 19.3	16.124	0.286	82.0	270 R			[10	335]
739	6.7	26 3.46	3.2777	0.0150	14 28 46.7	16.118	0.291	71.0	56 3			14	419
740	8.8	26 27.68*	3.2570	0.0143	13 2 34.2	16.097	0.290	82.0	5 Beo	D.		I 2	350
741	9.2	2 26 33.76	+3.2461	+0.0139	+12 17 44.8	+16.091	-0.289	89.9	746 7	48		12	351
742	8.9	26 40.34	3.2867	0.0154	15 1 58.4	16.086	0.293	71.0	56 3	ļ 2		14	421
743	8.9	26 50.75	3.2735	0.0149	14 7 53.3	16.076	0.292	77.3	56 3	12 748		14	423
744	8.3	27 16.46	3.2371	0.0135	11 37 50.9	16.054	0.290	71.7	5 Beo	b.		11	354
745	8.9	27 38.54	3.2320	0.0133	11 15 19.0	16.035	0.290	72.0	269 2	70 326	332	11	355
746	7·5 ⁶	2 27 41.02	+3.2291	+0.0132	+11 3 18.7	+16.033	-0.290	70.7	1 2	69 270	326	10	340
747	9.1	28 4.71	3.2855	0.0152	14 50 21.9	16.012	0.295	89.9	746 7		J-3	14	424
748	8.7	28 14.51	3.2731	0.0148	14 0 3.4	16.003	0.295	71.0		57 340		13	408
749	7.97	28 33.35	3.2526	0.0140	12 35 42.5	15.987	0.293	70.0	72 20			12	354
750	8.8		3.2264			15.981	0.291	-	-	59 270	326		345
1	1 ~	^m 3 praec. 4* 13"		2 7.3 8.4									
1 .	6 6.0 7	. 3 praec. 4 13		7.5 8.4	- 0,1 6	.7 7.8 8.5		4 9 [™] 5 seq	0.5 10	D.		7.5	0.0
			•	10 1									

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen		В	. D.
751	8.3	2h 28m 53:30	+3:2629	+0.0144	+13°16' 7."1	+15.969	-0.295	71.0	76 267 34	io	13°	410
752	7.6	29 12.30	3.2624	0.0143	13 12 28.6	. 15.952	0.295	71.0	76 267 34	o	13	411
753	8.9	29 19.83	3.2380	0.0135	11 33 19.9	15.946	0.293	81.4	326 332 74	6 753	11	358
754	8.5	29 20.45	3.2835	0.0151	14 36 11.1	15.945	0.297	78.6	5 Beob.		14	428
755	8.8	29 24.98	3.2505	0.0139	12 23 46.8	15.941	0.294	70.0	72 265		12	357
756	8.4	2 29 30.97*	+3.2615	+0.0143	+13 7 21.9*	+15.936	-0.296	71.0	76 267 34	ļ o	13	413
757	9.1	29 42.90	3.2388	0.0135	11 34 56.1	15.925	0.294	72.3	270 326 3	32	∤.	-
758	8.8	29 44.92	3.2390	0.0135	11 35 41.5	15.923	0.294	71.7	269 270 33	32	}11	359
759	6.5 ¹	29 49.00	3.2436	0.0137	11 54 14.8	15.918	0.294	71.9	252 332		11	360
760	9.0	29 53.08°	3.2846	0.0151	14 38 2.4	15.916	0.298	78.6	5 Beob.		14	430
761	8.8	2 29 56.14	+3.2730	+0.0147	+13 51 52.6	+15.914	-0.297	73.0	76 267 34	ю	13	416
762	8.3	30 18.28	3.2509	0.0139	12 21 34.5	15.894	0.296	70.0	72 265		13	359
763	8.6	30 18.40	3.2236	0.0129	10 30 51.6	15.894	0.293	70.7	I 269 2	0 326	10	350
764	8.62	30 59.40	3.2421	0.0136	11 43 29.4	15.857	0.296	71.9	252 332		11	365
765	8.2	30 59.87	3.2704	0.0146	13 36 28.6	15.857	0.299	71.0	76 267 34	lo	13	420
766	9.0	2 31 34-35	+3.2351	+0.0133	+11 12 57.0	+15.826	-0.296	83.6	252 746 74	.8	11	366
•767	8.9 ⁸	32 3.13	3.2913	0.0153	14 53 47.6	15.800	0.302	80.0		6 748	I	438
*768	7.74	32 8.18	3.2825	0.0150	14 19 8.0	15.796	0.302	80.0	56 272 74		b	
•769	9.6	32 8.53	3.2825	0.0149	14 19 9.9	15.795	0.302	92.6	748 R	• •	} 14	439
770	8.1	32 15.70	3.2772	0.0147	13 57 49.5	15.789	0.300	71.0	76 267 34	lo	13	422
		* .				+15.785	-0.296	76.2	6 Beob.		10	352
771	7.65	2 32 19.71 32 20.18	+3.2191	+0.0127 0.0147	+10 5 51.7	15.785	0.302	72.0	267 340		[13	423]
772	8.9	32 20.18 32 27.34*	3.2775	0.0127	10 7 50.3	15.778	0.302	84.2	270 684 61	86 826		353]
*773	9.0 ⁶ 9.0	32 45.12	3.2523	0.0127	12 17 25.1	15.762	0.300	90.0	746 753		12	366
774 775	8.8	33 1.55	3.2730	0.0146	13 37 51.2	15.747	0.302	71.0	76 267 34	10	13	424
	1 1				-					, -		
776	8.6	2 33 28.03	+3.2541	+0.0139	+12 21 33.6	+15.724	-0.301	70.0	72 265		12	368
777	7.57	33 38.01	3.2638	0.0142	12 59 19.4	15.715	0.302	70.0	72 265 746 748		12	370 367
778	8.38	33 46.59	3-2973	0.0154	15 8 55.2 12 13 8.6	15.707	0.306	89.9 93.1	811 R		12	372]
*779 780	9.7	33 49.70 33 51.52	3.2523 3.2528	0.0138	12 13 8.6 12 14 58.2	15.704	0.302	93.1	813 R		12	373
1 ' 1	9.3					_	-		i -			313
*781	9.5	2 33 54-73	+3.2869	+0.0150	+14 28 1.7	+15.699	-0.305	93.1	811 R		}14	444
*782	9.2	33 55.90	3.2868	0.0150	14 27 46.7	15.698	0.305	77.0	56 272 81		ľ	271
783	8.7	34 22.30	3.2484	0.0136	11 55 33.2	15.674	0.302	83.6	252 746 75 252 269 2		10	371
*784	9.0° 8.6	34 28.43	3.2320	0.0131 0.0154	10 50 31.2 15 6 19.7	15.669 15.662	0.301	71.4 90.4	252 269 2°	, Ja0	15	357 374
785		34 35-39					1		1			
786	9.0	2 35 9.95	+3.2786	1	+13 50 20.5	+15.631		89.9	746 748	0 0	13	433
787	8.7	35 19.86	3.2823	0.0148	14 4 0.5	15.622	0.307	80.3	76 267 7	ig gii	_	- 1
788	9.0	35 22.97	3.2575	0.0139	12 27 19.4	15.619	-	70.0	72 265		12	376
789	8.110	35 29.20	3.2553	0.0138	12 18 41.6	15.613		70.0	72 265 56 272 81		14	377 448
790	8.2	35 36.30	3.2922	0.0151	14 40 56.5	15.607	0.308	77.0		• •	l .	
791	7.311	2 35 45.25	+3.2235	+0.0128	+10 12 26.7	+15.598	-0.302	76.1	6 Beob.		10	360
792	8.7	35 48.78	3.2540	0.0138	12 12 5.6	15.595	0.305	70.0	72 265		12	378
793	9.2	36 3.15	3.2624	0.0141	12 43 58.6	15.582	0.306	90.5	746 813		12	379
794	8.7	36 22.63	3.2233	0.0128	10 9 28.3	15.564	0.303	86.9	684 686 252 R		[10	361]
795	. 9.2	36 27.96	3.2444	0.0134	11 32 2.7	15.559	0.305	81.9			-	_
796	8.8	2 36 52.23	+3.2951	+0.0152	+14 46 18.0	+15.537	-0.310	76.6	56 272 74	16	14	452
797	8.113	36 55.92	3.2637	0.0141	12 45 26.4	15.534	0.308	70.0	72 265		12	381
798	8.2	37 1.25	3.2443	0.0134	11 29 49.9	15.529	I I	83.6	252 748 75		11	375
799	8.6	37 6.97	3.2998	0.0153	15 2 52.1	15.523	0.311	77.0	37 272 81		14	454
800	8.4	37 17.21	3.2920	0.0150	14 32 23.2	15.514	0.311	77.0	56 272 81		14	_
	1 B	D 5.1: Schätz.	5.0] 6.5	3	BD 7.3; Schätz.	7.81 8.6		8 Dpl. med	l. 4	7.7 8.	3 7.2	7.5

¹ BD 5.1; Schätz. [5.0] 6.5
⁸ BD 7.3; Schätz. [7.8] 8.6
⁸ Dpl. med.
⁴ 7.7 8.3 7.2 7.5

⁸ 6.7 7.3 7.8 7.7 8.2 8.2; BD 7.1
⁸ 8.9 9.0 8.6 9.7
⁹ 6.7 8.3

⁸ BD 8.8
⁹ Dpl. med.
¹⁰ 7.7 8.6

¹¹ 6.7 7.2 7.3 7.8 7.0 7.6
¹² BD 7.5; Schätz. 7.7 8.5

Zone 10° bis 15°. Leipzig L

Nr.	Gr.	A	.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl	. 18	75	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zo	nen		В	. D.
108	6.0 ¹	2 ^h	37 *	39.78	+3:2962	+0.0152	+14°	46'	52:5	+15:493	-0.312	77.0	56	272	811		14°	457
802	8.9		38	8.79	3.2875	0.0148			37.8	15.466	0.312	8o.o	56	-		748	14	459
803	5.1		38	9.08*	3.2519	0.0136	11	55	5-4	15.4 6 6	0.308	83.6	252	746	753	•	11	377
804	7.6		38	11.56	3.2799	0.0146	13	42	31.3	15.464	0.311	70.0	76	267			13	442
805	8.13		38	18.81	3.2632	0.0140	12	38	7.3	15-457	0.310	70.0	72	265			12	386
806	8.3	2	38	35.38	+3.2755	+0.0144	+13	24	9.2	+15.442	-0.311	70.0	76	267			13	446
807	8.7		38	48.20	3.2271	0.0128	10	16	48.8	15.429	0.307	76.2	6 E	Beob.			10	367
808	9.1		39	17.29	3.2460	0.0134	11	28	28.2	15.402	0.310	83.9	252	748	811		11	382
809	9.5		39	18.14	3.2464	0.0134	11	29 .	42.8	15.402	0.310	92.5	748	R			_	_
810	8.1		39	23.51	3.2935	0.0150	14	28	51.0	15.397	0.314	76.6	56	272	746		14	462
118	8.7	2	39	28.86*	+3.2428	+0.0133	+11	15	15.3*	+15.392	-0.310	84.3	252	811	813		11	383
812	7.78		40	5.37	3.2508	0.0135	11	44	5.6	15.357	0.311	83.9	252	746	811		11	385
813	8.6		40	12.37	3.2539	0.0136	11	55	25.7	15.351	0.312	84.3	252	813	814		11	386
814	8.3		40	13.32	3.2536	0.0136	11	54	3.9	15.350	0.312	84.3	252	813	814		11	387
815	8.3		40	16.90	3.2993	0.0151	14	40	46.3	15.347	0.316	70.0	56	272			14	466
816	8.2	2	40	44.52	+3.2987	+0.0151	+14	42	25.6	+15.321	-0.317	70.0	56	272			14	467
817	8.7		40	53-59	3.2921	0.0148			10.4	15.312	0.316	70.0	56	272			14	468
818	7.44		4 I	5.26	3.3036	0.0152	14	59	4.4	15.301	0.318	71.0	56	342			14	469
819	8.9		4 I	33.63	3.2631	0.0139	12	25	38.r	15.274	0.315	90.0	746	748	753		12	388
820	9.0		4 I	42.40	3.3028	0.0152	14	53	21.5*	15.266	. 0.319	80.2	56	272	746	811	14	470
821	8.3	2	4 I	53-95	+3.2901	+0.0147	+14	5	29.0*	+15.255	-0.318	80.3	56	272	748	811	14	471
822	8.5		4 I	56.56	3.2649	0.0139		-	47.8	15.253	0.315	70.0	72	265	• •		12	389
823	9.1		42	1.47*	3.2550	0.0136	11	53	11.3	15.248	0.315	84.3	252	811	813		11	395
824	8.9		42	6.74	3.2794	0.0144	13	24	38.9	15.243	0.317	91.1	813	814	_		13	454
825	9.2		42	40.58	3.2513	0.0134	11	36	59.0 °	15.211	0.315	81.9	252	R			[11	396]
826	9.1	2	42	41.75	+3.2847	+0.0145	+13	42	4.4	+15.210	-0.319	90.0	746	753			13	455
*827	9.0		42	56.94	3.2517	0.0135	11		30.2	15.195	0.316	84.3	252		813		b	
*828	9.0		42	56.95	3.2519	0.0135	11	38	0.5	15.195	0.316	91.1	811	813			}11	397
829	8.0		43	5.01	3.2600	0.0137	12	8	10.6	15.188	0.317	70.0	72	265			12	392
830	8.0		43	21.71	3.2772	0.0142	13	11	27.7	15.172	0.319	70.0	76	267			13	456
831	8.6	2	43	31.87	+3.2438	+0.0132	+11	5	44.6	+15.162	-0.316	84.3	252	813	814		11	398
832	8.4		43	36.42	3.2732	0.0141	12	55	46.8	15.158	0.319	70.0	72	265			12	395
833	8.6		43	39.40	3.3102	0.0153	15	I 2	10.8	15.155	0.322	89.9	746	748			15	395
834	8.8		43	40.40*	3.2284	0.0127	10	6	38.2	15.154	0.315	76.2		Beob.			10	374
835	8.5		43	43.26	3.2481	0.0133	11	2 1	16.6	15.151	0.317	86.0	252	811	813	814	11	399
836	8.9	2	43	49.21	+3.2408	+0.0131	+10	5 3	16.8	+15.145	-0.316	70.7	1	269	270	326	10	375
837	8.6		43	55-35	3.2910	0.0147			35.6	15.140	0.321	70.0	76				13	458
838	9.0		44	30.26	3.2687	0.0139	12	35	42.I	15.106	0.320	70.0	72	265			12	396
839	6.06		44		3.3008	0.0150	14	33	56.8	15.101	0.323	70.0	56	272			14	480
840	8.6		44	38.60	3.2750	0.0141	12	58	33-4	15.098	0.321	70.0	72	265			12	397
841	8.7	2	44	53.84	+3.2873	+0.0145	+13	43	4.6	+15.083	-0.322	70.0	76	267			13	460
842	8.9		45	7.97	3.2775	0.0142	13		1.4	15.070	0.322	70.0	76	267			13	463
843	8.5		45	11.66	3.2404	0.0130	10	47	28.7	15.066	0.318	70.7	1	269	270	326	10	379
844	8.6		45	11.89	3.2417	0.0131			10.1	15.066	0.318	70.7			270	326	10	380
845	8.7		45	20.44	3.2324	0.0128	10	16	51.3	15.058	0.318	87.0	688	690			[10	382]
846	8.5	2	45	30.82	+3.2954	+0.0147	+14	10	16.3	+15.048	-0.324	70.0	56	272			14	482
847	9.0		45	49.61	3.2354	0.0128	10	26 .	49.6	15.030	0.319	70.7	1	269	270	326	10	384
848	8.9		45	51.86	3.2861	0.0144	_		52.3	15.028	0.324	70.0	76	267			13	464
849	8.9		46	7.29	3.2680	0.0138			23.6	15.013	0.322	80.0	72		746	748		402
*850	8.8		46	7.34	3.2310	0.0127	10	9 :	20.6	15.013	0.319	87.0	688	690			10 3	85 pr.

¹ 5.0 7.3 5.8; Ref. 1892 Dec. 21 5.0, weiss ² 7.5 8.7 ⁸ 8.0 8.0 7.0 ⁴ 6.8 8.0 ⁸ 8.6 8.6 7.7 8.2 ⁶ Gr. nach BD; Schätz. 4.5 8.0; Ref. 1892 Dec. 21 5.5, gelb

Nr.	Gr.	A.R. 1	875	Praec.	Var. saec.	Decl	. 1875	Praec.	Var.	Ep.		Zo	nen		В	.D.
*851	8.7	2 ^h 46 ^m	7:85	+3:2310	+0:0127	+100	9' 17:3	+15.012	-0.319	87.0	688	690			100	385 s.
852	8.9		31.30	3.2528	0.0133	11	29 27.9	14.990	0.321	83.6	252		748		11	406
*853	10.3	46	39.02	3.2580	0.0135	11	48 24.3	14.982	0.322	92.6	748	R			}11	407
*854	9.0	46	39.14	3.2580	0.0135	11	48 14.2	14.982	0.322	83.6	252	746	748		15	
855	8.4 1	46 .	45-44	3.2966	0.0147	14	9 27.3	14.976	0.326	70.0	56	272			14	484
856	8.7	2 47	0.47	+3.3094	+0.0151	+14	54 55-1	+14.961	-0.328	70.0	56	272			14	485
857	7.8	47	4.79	3.2895	0.0145	13	42 25.8	14.957	0.326	70.0	76	267			13	466
858	8.9	47	8.52	3.2907	0.0145	13	46 48.9	14.953	0.326	90.0	746	753			13	467
859	8.42	47	22.34	3.3110	0.0151	14	59 5.8	14.940	0.328	80.8	56	272	811	813	14	487
86a	8.4	47	25.04	3.2753	0.0140	12	49 26.5	14.937	0.325	70.0	72	265			12	404
861	9.0	2 47	27.06	+3.2720	+0.0139	+12	37 7.7	+14.935	-0.325	70.0	72	265			12	405
862	8.52		34.50	3.2425	0.0130		47 54-4	1	0.322	70.7	1	269	270	326	10	388
863	8.2	47	48.03	3.2692	0.0138	12	25 45.6	14.915	0.325	90.0	746	753			12	406
864	8.8	47	52.34	3.2808	0.0141	13	7 42.7	14.911	0.326	70.0	76	267			13	470
865	8.9	48	1.48	3.3016	0.0148	14	22 50.7	14.902	0.329	70.0	56	272			14	489
866	9.1	2 48	5.59	+3.2664	+0.0137	+12	14 26.0	+14.898	-0.325	89.9	746	748			12	407
867	8.3	48	8.15	3.2792	0.0141		1 11.0	1 -	0.327	70.0	72	265			12	408
868	8.9		14.63	3.2999	0.0147	_	15 39.9		0.329	70.0	56	272			14	490
869	8.8	· -	14.74	3.2461	0.0131		58 58.1	14.889	0.323	70.7	1	269	270	326	10	390
870	8. ı ⁴	48	46.94	3.2994	0.0147	14	11 55.5	14.857	0.329	70.0	56	272			14	492
871	8.4	2 48	47.14	+3.2741	+0.0139	+12	40 11.5	+14.857	-0.327	80.3	72	265	748	811	12	410
872	8.4	•	18.28	3.2829	0.0142		10 11.6	1	0.329	70.0	76	267	14-		13	475
873	8.5		19.68	3.2713	0.0138		27 57.1	1	0.328	70.0	72	265			12	411
874	8.7		20.82	3.2869	0.0143		24 30.0	1 .	0.329	70.0	76	267			13	476
875	9.0		24.21	3.2698	0.0137		22 18.3		0.328	70.0	72	265			12	412
876	8.8	2 49	58.42	+3.2991	+0.0146	+14	6 13.0	+14.787	-0.331	70.0	56	272			14	495
877	8.7		11.62	3.2339	0.0126	10	8 21.3		0.325	76.1		Beob.			10	393
878	8.9		17.11	3.3083	0.0149		37 43.6	1 -	0.333	70.0	56	272			14	496
879	8.7	_	22.17	3.2366	0.0127		17 53.1	1	0.326	86.9	685	687			[10	394]
8 8 o	9.0	_	27.75	3.3012	0.0147		11 30.1	14.758	0.332	70.0	56	272			14	497
*881	8.9	2 50	40.21	+3.2953	+0.0145	+12	49 43.6	+14.746	-0.332	70.0	76	267			L	
*882	9.2	_	41.86	3.2953	0.0145	-	49 43.7		0.332	81.5	76	R			{13	480
883	8.7	. •	55.49	3.2911	0.0143		33 56.8	1	0.332	70.0	76	267			13	482
884	8.7	-	44.25	3.3103	0.0149	14	_	1	0.335	70.0	56	272			14	499
885	7.2	•	53.78	3.2844	0.0141	13	6 18.1	14.673	0.333	70.0	76	267			13	484
886	8.8		10.59	+3.2750	+0.0138	+12	31 28.0	+14.656		70.0	72	265			12	419
887	9.0	- 3-	21.03	3.3117	0.0149		41 40.4		0.336	•		272			14	501
888	9.1	-	32.43	3.2582	0.0133	-	30 3.8	1	0.331	_	252				I .	417]
889	8.9	53	2.10	3.2583	0.0132		28 44.8		0.332			746	748		111	419
890	8.0		18.49°	3.2366	0.0126	10	9 33.8		0.330	75.7		Beob.	-		10	399
*891						4.14	1 57.8	+14.580	-0.337	89.9	ı	748			,	
*892	9.0 9.5		27.04 27.22	+3.3017 3.3016	+0.0145 0.0145		1 51.3		0.337	89.9		748			{13	490
893	9.5 8.9		49.28*	3.2394	0.0143		18 5.6		0.331	75.1		Beob.			10	400
894	8.3		55.27	3.2760	0.0127		29 14.2		0.335	70.0		265			12	422
895	6.85		57.45	3.2407	0.0127	1	22 24.9		0.331	71.1		Beob.			10	401
1			_	_							1	272			1,,	502
896	8.16		59.26	+3.3108	+0.0148	+14		+14.548	-0.338	70.0 71.9			326	242	14	421
897 898	9.0 8.5	•	11.41 22.16	3.2546 3.3104	0.0131		12 0.6 29 12.9		0.333	70.0		272	5-0	J42	14	503
899	9.0	-	34.91	3.2764	0.0147		29 12.9 28 32.9					265			12	423
900	9.1	_	46.48	3.2615			34 43.6	1				Beob.			11	422
′ ′ '										-					•	
	6.5 6	D 7.6; So.3 6.7 7.	chatz. 8.	.3 8.5 7.0; orang	eroth	BD BD 8	.9; 9 8 7.5; Sci	seq. 7° 20° 2 nätz. 7.8 8.2	A. \$	• I	3D 8.6	o			4 BD	7.0

Nr.	Gr.	A.R. 187	5 Praec.	Var.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B.D.
901	8.8	2h 55m 1	70 +3:2779	+0.0137	+12°32'31.2	+14:485	-0.337	70.0	72 265	12° 425
902	8.8	55 2.	24 3.2412	0.0127	10 21 25.7	14.484	0.333	71.9	269 326	10 402
903	8.7	55 4-	43 3.2814	0.0138	12 44 42.3	14.482	0.337	70.0	72 265	12 426
904	9.1	55 35	33 3.2856	0.0139	12 57 37.5	14.451	0.338	89.9	746 748	12 427
905	8.5	55 5 8.	10 3.2447	0.0128	10 31 9.2	14.428	0.335	71.1	6 Beob.	10 404
906	9.1	2 56 17.	44 +3.2561	+0.0131	+11 11 0.8	+14.408	-0.336	82.0	265 R	[11 425]
907	8.7		20° 3.2436	0.0127	10 25 55.6	14.395	0.335	70.8	5 Beob.	10 405
908	8.9	56 33.	91 3.2526	0.0129	10 57 46.1	-14.391	0.336	70.5	6 Beob.	10 406
909	8.0	56 39.	39 3.3041	0.0144	13 58 47.5	14.386	0.342	80.0	76 267 746 748	
910	8.2	56 42.	16 3.2400	0.0126	10 12 20.6	14.383	0.335	77-4	5 Beob.	10 408
911	8.7	2 57 33	28 +3.2481	+0.0128	+10 38 50.2	+14.331	-0.337	71.1	6 Beob.	10 411
912	7.5	57 56.	68 3.2938	0.0141	13 18 30.2	14.307	0.343	70.0	76 267	13 496
913	9.1	58 6.	09 3.2582	0.0130	11 13 8.2	14.297	0.339	71.4	252 269 270 326	11 429
9141	8.5	•	27 3.2745	0.0135	12 10 18.1	14.296	0.341	80. 0	72 265 746 748	12 434
915	8.8	58 13.	27 3.3078	0.0145	14 5 57-3	14.290	0.344	70.0	56 272	14 509
916	8.12	2 58 17.	11* +3.2428	+0.0126	+10 18 5.1	+14.286	0.338	74.6	8 Beob.	10 412
917	8.7	58 20.	60 3.2664	0.0133	11 41 18.9	14.283	0.340	83.6	252 746 748	11 430
918	9.1	58 24.	44 3.2904	0.0139	13 5 3.8	14.279	0.343	82.0	272 R	[12 435]
919	8.5	58 31.	42 3.3027	0.0143	13 47 15.2	14.272	0.344	70.0	76 267	13 499
920	8.5	58 53.	86 3.3030	0.0143	13 46 53.2	14.249	0.345	70.0	76 267	13 501
921	8.5	2 58 57.	45 +3.2933	+0.0140	+13 13 11.2	+14.245	-0.344	70.0	76 267	13 503
922	9.0		54 3.2911	0.0139	13 5 17.3*	14.237	0.344	77.8	5 Beob.	13 504
923	9.0	59 2 5.	55 3.2631	0.0131	II 26 44.6*	14.216	0.342	80.8 79.0	6 Beob.	11 433
924	7.9	59 28.	69 3.2586	0.0130	11 10 45.8	14.213	0.341	71.0	6 Beob.	11 434
925	6.04	59 32.	13 3.2849	0.0137	12 42 12.1	14.209	0.344	70.0	72 265	12 436
926	8.75	2 59 39.	87 +3.2585	+0.0130	+11 9 42.8	+14.201	-0.342	71.6	269 270 326	11 436
927	8.7	59 43-	1	0.0145	14 17 21.2	14.197	0.347	70.0	56 272	14 511
928	9.3	3 0 18.	28 3.2934	0.0139	13 8 58.5	14.162	0.346	89.9	746 748	13 506
929	8.56	0 20.	58 3.3210	0.0147	14 43 11.3	14.159	0.349	70.0	56 272	14 513
930	8.97	0 44.	3.3236	0.0148	14 50 39.4	14.135	0.350	81.0	80 R	[14 515]
931	8.8	3 0 49.	58 +3.3115	+0.0144	+14 9 5.2	+14.129	-0.349	70.0	56 272	14 516
932	8.9	o 52.	24 3.2887	0.0138	12 50 51.0*	14.127	0.346	69.5	61 72 78 265	12 439
933	8.6	1 13.	88 3.3056	0.0142	13 47 51.1*	14.104	0.349	79.8	6 Beob.	13 507
934	8.3	1 20.		0.0137	12 41 15.0	14.097	0.347	69.5	61 72 78 265	12 441
935	8.9	1 28.	93 3.2887	0.0137	12 49 3.1*	14.089	0.347	83.0	65 746 748	12 444
936	8.8	3 I 29.	36 +3.2931	+0.0139	+13 4 3.0	+14.088	-0.348	69.0	61 78	12 443
937	7.98	1 39.		0.0126	10 18 56.4	14.078	0.343	74-3	8 Beob.	10 418
938	8.39	I 47.	01 3.3250	1	14 51 39.7	14.070	0.351	70.0	56 272	14 518
939	8.8	I 48.			11 53 53.1	14.068	0.346	71.0	65 269 270 326	
940	9.0	1 58.	3.3064	0.0142	13 47 46.2	14.058	0.350	81.5	146 R	[13 510]
941	7.610	3 2 9.	70 +3.2817	+0.0135	+12 22 45.5	+14.046	-0.347	69.0	61 78	12 445
942	8.7	2 12.	. •• .		13 41 34.8	14.043	0.350	69.6	65 146	13 513
943	8.8	2 22.	_ • • • •	0.0133	11 58 23.6	14.033	0.347	90.0	748 751 753	11 442
944	8.3	2 54.	_		15 12 1.2	13.999		90.5	746 813	15 438
945	8.4	2 57.	42 3.2984	0.0139	13 17 22.7	13.996	0.350	70.1	80 144 272	13 514
946	8.5	•	00 +3.2972		+13 12 57.2	+13.992	-0.350	69.6	65 146	13 515
947	8.611	3 3			14 54 13.6	13.990		90.6	751 813	14 524
948	8.9	3 23.		1	11 34 41.8*				65 146 748 751	
949	9.3	3 24.		1	15 9 38.3*	1	1	78.4	80 272 R	[15 440]
950	6.813	3 49	28 3.2660	0.0130	11 23 50.2	13.942	0.348	69.0	54 68	11 445
ł	1 1	, man a	*'B 2	7 72 70	\$ PD oo	4	- malls - I	D - 4	5 Ref. 1802 Dec. 21	114

¹ 10^mo praec. 0.5 1'B.

² Z.72 7.0

⁸ BD 9.0

⁴ 5.0 7.0, gelb; BD 5.2

⁵ Ref. 1892 Dec. 21 7.5, gelb

⁶ BD 8.0

⁷ Nur Z. 80; BD 9.5

⁸ BD 7.3; Schätz. 7.5 8.1 7.5 8.0 8.2 [8.8] 7.8 8.0

⁹ BD 7.8; Schätz. 8.3 8.4

¹⁰ BD 6.8; Schätz. 7.3 8.0

¹¹ BD 9.0

¹² 7.3 6.3

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec. Va	I Deci IX75	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
951	8.6	3h 3m 51:25	+3:3095 +0:0	42 +13°52' 5"3	+13.940	-o"353	80.1	65 146 751 813	13° 519
952	8.5	3 51.26	3.3279 0.0		13.940	0.355	70.1	80 272	14 526
953	8.4	4 5.35	3.2950 0.0	138 13 2 11.8	13.925	0.352	69.0	61 78	12 450
954	9.1	4 7.71	3.2792 0.0	34 12 8 20.8	13.923	0.350	69.0	61 78	12 451
955	8.9	4 21.47	3.3346 0.0	49 15 14 6.9°	13.908	0.356	90.0	748 751	15 443
956	6.9 ¹	3 4 30.15	+3.2872 +0.0	36 +12 34 20.7	+13.899	-0.351	69.0	61 78	12 452
957	8.8	4 54.99	3.2542 0.0	27 10 40 20.9	13.873	0.349	69.0	54 68	IC 42I
958	8.8	5 8.72*	3.2512 0.0	, ,	13.858	0.349	69.0	54 68	10 422
959	8.8	5 11.54	3.2639 0.0	' '	13.856	0.350	83.3	146 746 751	11 448
960	8.8	5 20.86	3.3056 0.0	13 34 0.7	13.846	0.355	69.0	61 78	13 521
961	8.13	3 6 6.79	+3.2549 +0.0	26 +10 39 44.4	+13.797	-0.350	69.0	54 68	10 425
962	7.98	6 15.07	3.2574 0.0	., ., .	13.788	0.351	81.6	5 Beob.	10 427
963	8.9	6 16.06 6 28.84	3.2508 0.0	• •	13.787	0.350	69.0	54 68	10 426
964 965	8.8 8.8	6 28.84 6 29.87	3.3124 0.0 3.2626 0.0		13.774	0.357	69.0	61 78	13 524
			•	1	13.773	0.352	90.6	751 813	11 451
966	7.3	3 7 10.23	+3.3356 +0.0	_	+13.730	0.360	83.0	80 746 748	15 450
967 968	8.2 ⁴ 8.6	7 11.98	3.3049 0.0		13.728	0.357	69.6	65 146	13 526
969	8.9	7 35.18 7 40.13	3.2905 0.0 3.2832 0.0		13.703	0.356 0.355	69.0 69.0	61 78 61 78	12 453 12 455
970	8.75	7 53.78	3.3352 0.0		13.684	0.361	81.5	144 R	12 455 [14 537]
	8.9					-			
971 972	9.0	3 8 2.54 8 4.77*	+3.2922 +0.0 3.2795 0.0		+13.674 13.672	-0.357 0.356	69.0 81.6	61 78 5 Beob.	12 457
973	9.2	8 20.52	3.2838 0.0		13.655	0.356	69.0	61 78	11 454 12 458
974	8.4	8 23.52	3.3135 0.0		13.652	0.360	69.6	65 146	13 529
975	8.4	9 12.26	3.2662 0.0	·	13.600	0.356	69.0	54 68	11 456
976	8.6	3 9 31.11	+3.3064 +0.0	38 +13 23 16.6	+13.580	-0.360	69.6	65 146	13 530
977	9.0	9 34.95*	3.3392 0.0		13.575	0.364	76.4	80 144 746	[15 458]
9786	8.4	9 43.14*	3.3398 0.0		13.567	0.364	81.8	5 Beob.	15 459
979	8.6	10 13.68	3.3356 0.0	46 14 56 44.1	13.534	0.365	69.6	80 144	14 545
980	9.07	10 24.33	3.3077 0.0	38 13 24 47.7	13.522	0.362	81.0	65 R	[13 534]
981	7.1	3 10 58.08	+3.3077 +0.0	38 +13 23 13.2	+13.486	-0.363	69.6	65 146	13 535
982	7.88	11 22.96	3.2895 0.0	33 12 21 53.0	13.459	0.361	69. o	61 78	12 460
983	7.7	11 29.34	3.3329 0.0		13.452	0.366	69.6	65 146	14 550
984	9.3	12 12.44	3.3412 0.0		13.405	0.368	81.0	80 R	
985	8.3	12 22.08	3.2836 0.0	- 1	13.395	0.362	69.6	65 146	11 459
986	9.0	3 12 23.62	+3.2909 +0.0		!	-0.363	69.0	61 7 8	12 464
987	8.7	12 36.88	3.2868 0.0	i i	13.379	0.363	69.0	61 78	12 466
988	9.2	12 47.99	3.2759 0.0		13.367	0.362	69.0	54 68	11 460
989 990°	7.7 9.0	12 58.43 13 0.15	3.3011 0.0 3.3094 0.0		13.355	o.365 o.366	69.0 90.0	61 78 746 748 751	12 467 13 537
	_							_	
991	8.5 ¹⁰ 8.7		+3.3433 +0.0 3.3163 0.0		+13.350	-0.370	69.6	80 144 61 78	15 468
992 993	7.6	13 30.34 13 41.15	3.3163 0.0 3.2828 0.0		13.321	0.367 0.364	69.0 69.6	65 146	13 538 11 462
994	8.2	14 30.97	3.2524 0.0		13.254	0.362	88.7	5 Beob.	10 432
995	8.8	14 52.35	3.2794 0.0		13.231	0.365	69.6	65 146	11 463
996	8.9	3 14 53.76	+3.2563 +0.0		+13.229	-0.363	69.0	54 68	10 433
997	8.5	16 57.01	3.3133 0.0		13.094	0.371	69.0	61 78	13 541
998	8.8	17 2.58		27 11 23 42.6	13.088	0.368	81.0	68 R	[11 466]
999	6.1	17 17.54	3.2912 0.0		13.071	0.370	69.0	61 78	12 473
1000	8.7	17 24.98	3.2771 0.0	11 24 59.9	13.063	0.368	69.0	54 68	11 467
	¹ B 6 9 ^m 2 j	D 6.3; Schätz. 6 praec. 8° 1!7 A.	.8 7.0 ² 8.6 ⁷ Nur Z. 65; BI	7.7 8.7 8.0 8. 9.5 8 [7.7] 7.8;	1 7.5 7.4 BD 7.0	4 BI 9 9.5 pre	8.8; 8.0 8 aec. 2 ⁸ 2!4 B		; BD 9.2 2. 8.6 8.5

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
1001	8.2	3h 17m 46.62	+3:3355	+0.0141	+14°31'46.6	+13.039	-o:375	69.6	80 144	14° 559
1002	7·5¹	18 15.86	3.2615	0.0123	10 32 1.3	13.007	0.367	69.0	54 68	10 438
1003	7.5	18 18.21	3.2894	0.0129	12 2 34.2	13.004	0.371	69.6	65 146	11 469
1004	7.9	18 28.16	3.3195	0.0137	13 38 42.3	12.993	0.374	90.6	751 813	13 545
1005	8.7	18 47.02	3.3110	0.0134	13 10 44.7	12.972	0.374	69.0	61 78	13 548
1006	9.0	3 18 54.92	+3.2723	+0.0125	+11 5 47.8	+12.963	-0.370	69.0	54 68	11 472
1007	9.0	19 12.49*	3.3240	0.0137	13 50 58.2	12.943	0.376	86.8	144 R(2)	
1008	8.5	19 17.33	3.2901	0.0129	12 2 29.5	12.938	0.372	69.6	65 146	II 474
1009	8.7	19 31.58	3.3247	0.0137	13 52 9.5	12.922	0.376	69.6	80 144	13 550
1010	8.8	19 33.75	3.2808	0.0127	11 31 51.4	12.920	0.371	69.6	65 146	11 475
10113	8.9	3 20 9.26	+3.3470	+0.0142	+15 0 29.0	+12.880	-0.38 0	69.6	8o 144	14 562
1012	8.7	20 16.74	3.3084	0.0133	12 58 15.0	12.871	0.375	69.0	61 78	12 475
1013	6.18	20 25.65	3.2958	0.0130	12 17 49.3	12.862	0.374	69.0	61 78	12 477
1014	9.0	21 27.93	3.2963	0.0129	12 16 41.5	12.792	0.376	69.0	61 78	12 478
1015	8.7	21 37.75	3.3230	0.0136	13 40 48.8	12.781	0.379	69.6	65 146	¹ 3 554
1016	7.1	3 21 46.52	+3.2718	+0.0124	+10 57 24.1	+12.771	-0.373	69.0	54 68	10 444
1017	7.0	21 59.84	3.3402	0.0140	14 33 46.6	12.756	0.381	69.6	80 144	14 565
1018	9.1	22 9.34	3.3283	0.0137	13 55 54.1	12.746	0.380	90.6	751 813	13 556
1019	8.8	22 10.41	3.2786	0.0125	11 18 15.1	12.744	0.375	69.6	65 146	11 479
1020	8.8	22 23.22	3.3452	0.0141	14 47 58.2	12.730	0.382	80.3	80 144 813 814	14 566
1021	9.2	3 23 4.00	+3.3261	+0.0136	+13 46 31.2	+12.684	-0.381	80.1	80 144 751 813	13 558
1022	8.9	23 11.19	3.2897	0.0127	11 51 15.7	12.676	0.377	69.6	65 146	11 481
1023	9.94	23 12.31	3.3271	0.0136	13 49 18.6	12.675	0.381	90.6	751 813	[13 560]
1024	8.5	23 14.70	3.3272	0.0136	13 49 17.7	12.672	0.381	80.1	80 144 751 813	
1025	8.8	23 15.98	3.2729	0.0123	10 57 23.9	12.670	0.375	69.0	54 68	10 451
1026	8.4	3 23 22.16	+3.3015	+0.0129	+12 28 19.7	+12.663	-0.379	69.0	61 78	12 485
1027	4.75	23 34.69	3.2721	0.0123	10 54 22.6	12.649	0.376	69.0	54 68	10 452
1028	8.7	23 40.63	3.2757	0.0124	11 5 30.1	12.642	0.376	69.6	65 146	11 483
1029	9.0	23 45.45	3.2823	0.0125	11 26 15.0	12.637	0.377	80.3	65 146 813 814	
1030	8.4	23 48.10	3.3285	0.0136	13 51 54.2	12.634	0.382	80.1	80 144 751 814	
1031	4.0	3 23 58.42	+3.3027	+0.0129	+12 30 24.0	+12.622	-0.380		Fund. Cat.	12 486
1032	8.6	24 13.93	3.3152	0.0132	13 9 2.0	12.605	0.381	69.0	61 78	13 565
1033	8.9	24 25.68	3.3366	0.0137	14 15 24.7	12.592	0.384	91.1	813 814	14 569
1034	9.6 6.8 ⁶	25 20.05	3.2773	0.0123	11 6 55.2	12.530	0.378	90.6 80.1	751 813 65 146 751 813	11 487
1035		25 21.13	3.2774	0.0123		12.528	0.378	1		
1036	8.4	3 25 33.02	+3.2931	+0.0126	+11 56 14.3	+12.515		69.6	65 146	11 488
1037	8.6	25 37.98	3.2623	0.0120	10 18 35.3	12.509	0.377	77.9	54 68 684 686	
1038	8.3	25 53.10 26 19.27	3.3549	0.0141	15 7 21.1	12.492	0.388	69.6 80.1	80 144 80 144 751 813	15 499 15 500
1039	8.7 7.9 ⁷		3.3551	0.0140	15 6 49.1 13 21 32.7	12.462	0.389 0.385	69.6	65 146	13 568
				_				_		
1041	8.8	3 26 29.21	+3.3003		+12 16 36.2	+12.451	-0.383	69.0 60.6	61 78 80 144	12 491
1042	1.8	26 37.62 26 55.49	3.3386	0.0136	14 15 18.4	12.441	0.387	69.6 90.6	80 144 751 813	14 575 15 502
1043	9.0 8.6	26 55.49 27 36.70	3·3575 3.3298	0.0141	15 12 15.0 13 45 15.7	12.421	0.390	69.0	61 78	13 569
1044	8.2	28 14.02	3.2700	0.0134	10 37 34.8	12.330	0.381	69.0	54 68	10 460
	1	·					1			
1046	8.5	3 28 27.22 28 31.13	+3.2769	+0.0121	+ 10 58 40.6	+12.315	-0.382 0.389	69.0 90.6	54 68 751 813	10 461 13 571
1047	9.3 8.9	28 31.13 29 30.55	3.3306	0.0133	13 45 29.8	12.311	0.391	90.6	751 813	13 572
1049	8.8	29 34.40	3.3206	0.0134	13 11 47.9	12.238	0.389	69.6	80 144	13 573
1050	8.3	29 35.34	3.2895			12.237			65 146	11 496
								•	•	⁵ BD 5.3
		.o 7.o; BD 8.o 7.2 7.3 5.9; BD	7.3	5 praec. 4° 7 7.0 8.8	⁸ BD 7.0;	DUBEZ. O.	ა ს.ს	- Mur Z	. 015, DU 9.4	3.5 مر

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
1051	8.21	3h 29m	49:60	+3:3146	+0.0129	+12°52'35"2	+12:220	-o!388	69.0	61 78	12° 493
1052	8.6		49.81	3.2987	0.0125	12 3 32.8	12.220	0.387	69.6	65 146	11 497
1053	8.8	30	0.87	3.2983	0.0125	12 1 51.7	12.207	0.387	69.6	65 146	[11 498]
1054	8.7	30	13.83	3.3361	0.0134	13 57 36.2	12.192	0.392	69.6	65 146	13 575
1055	8.1	30	21.10	3.3505	0.0137	14 40 59.5	12.184	0.393	69.6	80 144	14 - 585
1056	6.7	3 30	46.94	+3.3576	+0.0138	+15 1 5.4	+12.154	-0.395	69.6	80 144	14 586
1057	8.6	31	15.45	3.3529	0.0137	14 45 42.1	12.121	0.395	69.6	80 144	14 587
1058	8.2	31	26.26	3.3526	0.0136	14 44 23.7	12.108	0.395	69.6	80 144	14 588
1059	8.5	31	36.59	3.3223	0.01 30	13 11 52.2	12.096	0.392	69.0	61 78	13 576
1060	8.6	32	7.62	3.3242	0.0130	13 16 21.6	12.060	0.392	69.6	65 146	13 577
1061	8.3*	3 32	17.98	+3.3252	+0.0130	+13 18 56.8	+12.048	-0.393	69.6	65 146	13 578
1062	7.4	32	19.94	3.3286	0.0130	13 29 7.1	12.046	0.393	69.6	65 146	13 579
1063	8.8		22.43	3.3168	0.0128	12 53 13.8	12.043	0.392	79.8	61 78 751 813	12 497
1064	8.9	_	33.97	3.3076	0.0126	12 24 22.9	12.029	0.391	69.0	61 78	12 498
1065	8.8	33	13.68	3.3551	0.0136	14 47 0.2	11.983	0.397	80.1	80 144 751 813	14 592
1066	9.3	3 33	16.01	+3.3554	+0.0136	+14 47 37.9	+11.980	-0.397	90.6	751 813) [
1067	8.8	33	17.04	3.3352	0.0131	13 46 47.4	11.979	0.395	69.6	80 144	13 580
1068	8.8	33	29.73	3.2871	0.0121	11 19 25.6	11.964	0.390	90.6	751 813	11 504
1069	8.8	33	35.21	3.3138	0.0127	12 41 6.4	11.957	0.393	69.0	61 78	12 501
1070	8.1	33	37.52	3.3229	0.0128	13 8 45.4	11.955	0.394	69.6	65 146	13 581
1071	8.8	3 33	59.25	+3.3273	+0.0129	+13 21 6.3	+11.929	-0.395	69.6	65 146	13 583
1072	8.7	34	33.19	3.3232	0.0128	13 7 21.3	11.890	0.395	69.6	65 146	13 584
1073	8.2	34	33.91	3.3052	0.0124	12 12 24.6	11.889	0.393	69.0	61 78	12 503
1074	8.6	35	12.63	3.3490	0.0133	14 23 22.3	11.843	0.399	69.6	80 144	14 598
1075	9.0	35	16.63	3.3437	0.0132	14 7 9.5	11.839	0.399	69.6	65 146	[14 599]
1076	8.8	3 35	39.91*	+3.3541	+0.0134	+14 37 17.8	+11.811	-0.400	80.1	80 144 751 813	14 600
1077	8.o4	35	59-77	3.2935	0.0121	11 33 35.4	11.788	0.394	90.6	751 813	11 510
1078	8.7	36	8.39	3.3152	0.0125	12 39 14.0	11.778	0.396	69.0	61 78	12 504
1079	9.0	36	23.46	3.3102	0.0124	12 23 41.6	11.760	0.396	69.0	61 78	12 505
1080	8.3	37	0.66	3-3473	0.0132	14 13 23.6	11.716	0.401	80.1	65 146 751 813	14 604
1801	8.8	3 37	8.65	+3.2919	+0.0120	+11 26 17.3	+11.707	-0.395	69.0	54 68	11 513
1082	8.9	37	40.37	3.3403	0.0130	13 51 4.7	11.669	0.401	69.0	61 78	13 590
1083	8.6	37	45.01	3.2786	0.0117	10 44 28.9	11.663	0.394	69.0	54 68	10 474
1084	8.9 8.8	37	45.99	3.3352	0.0128	13 35 37.6	11.662	0.401	69.6	65 146	[13 591]
1		37	56.17	3.2940	0.0120	11 31 13.5	11.650	0.396	90.6	751 813	11 514
1086	9.0	3 38	26.46	+3.3547	+0.0132	+14 31 42.6		-0.404	80.1	80 144 751 813	1
1087	8.7		29.04	3.3031	0.0121	11 57 33.0	11.611	0.398	90.6	751 813	11 515
1088	9.0 8.9		35.69	3.2700	0.0115	10 16 52.2*	11.603	0.394	79·7	5 Beob.	10 477
1090	8.1	_	40.06 17.03	3.3266 3.2680	0.0126 0.0114	13 7 37.8 10 9 21.8	11.598	0.401	69.6	78 146 5 Beob.	[13 593]
1			-				11.554	0.394	79.7		10 479
1091	6.85	3 39		+3.3270	+0.0126	+13 7 4.8	+11.539	-0.402	69.3	61 65 78 146	
1092	8.7	_	44.18	3.2878	0.0118	11 8 42.0	11.522	0.397	90.6	751 814	11 516
1093	8.3 8.5		57.66 57.99	3.2907	0.0118	11 17 0.6	11.505	0.398	83.7	146 751 814	11 517
1094	9.1		16.63	3.2810 3.3458	0.0116	10 47 43.5 14 0 50.2	11.505	0.397	69.0 91.1	54 68 813 817	10 481
1 1			_	1				0.405		l	13 595
1096	9.0	3 40		+3.3323	+0.0126	+13 20 51.1	+11.481	-0.403	81.0	65 R	[i3 596]
1097	9.3 8.7		17.73	3.2760	0.0115	10 31 52.5	11.481	0.397	69.0	54 68	10 482
1098	8.9 ⁷	40 40	23.21 29.22	3.3487 3.3066	0.0130 0.0121	14 9 8.8 12 3 39.8*	11.475	0.405	69.6 85.6	80 144 65 813 815 816	14 609
1100	8.3		30.40	3.3078	0.0121		11.466	1		61 78	11 519
					•	· ·	•		•	7.2 6 Nur 7. 6s	

					<u>-</u>				
Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec. Var.	I 1Ject 1075	Ртаес.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
1101	8.6	3h 40m 39.76	+3:3397 +0:01	28 +13°41' 52.9	+11:455	-0"405	80.3	80 144 813 817	13° 598
1102	8.7	40 45.19	3.3453 0.01		11.449	0.405	76.8	80 144 814	13 599
1103	8.9	40 53.35	3.2681 0.01	13 10 6 49.5*	11.439	0.396	82.2	6 Beob.	10 484
1104	5.0 ¹	41 25.05	3.2812 0.01	10 45 25.0*	11.401	0.399	80.0	54 68 813 817	
1105	7.6	41 31.99	3.2744 0.01	14 10 24 35.6	11.393	0.398	91.1	813 816	10 487
1106	8.2	3 41 36.83	+3.3696 +0.01	33 +15 7 9.5	+11.386	-0.409	82.5	5 Beob.	15 534
1107	8.5	41 50.32	3.3714 0.01		11.371	0.410	90.6	751 814	15 535
1108	8.6	41 57.18	3.3590 0.01	31 14 35 28.8	11.362	0.409	69.6	80 144	14 613
1109	8.1	41 59.27	3.2929 0.01	17 11 19 24.0	11.359	0.401	83.7	65 814 817	11 526
1110	9.0	42 15.40	3.2919 0.01	17 11 16 25.7	11.340	0.401	91.1	813 814	11 527
1111	8.9	3 42 22.19	+3.3614 +0.01	31 +14 41 26.6	+11.332	-0.409	69.6	80 144	14 614
1112	8.7	42 32.64	3.3174 0.01		11.320	0.404	69.0	61 78	12 511
1113	8.2	42 36.16	3.2820 0.01	15 10 45 41.3	11.315	0.400	69.0	54 68	10 489
1114	8.7	42 49.89	3.3115 0.01	20 12 13 12.3	11.299	0.404	69.0	61 78	12 513
1115	9.2	42 50.52	3.2840 0.01	15 10 51 14.8*	11.298	0.400	83.7	68 814 818	10 490
1116	8.2	3 42 52.31	+3.2882 +0.01	16 +11 6 47.1	+11.296	-0.401	91.1	815 818	10 491
1117	8.2	42 53.37	3.2705 0.01		11.295	0.399	89.5	5 Beob.	10 492
1118	9.23	43 30.37	3.3369 0.01		1	0.408	80.1	65 146 751 817	13 607
1119	8.6	43 36.86	3.3394 0.01		11.242	0.408	69.6	65 146	13 608
1120	9.0	43 43.11	3.3506 0.01	B	11.234	0.410	80.1	80 144 751 816	14 616
1121	9.0	3 43 57.42	+3.2964 +0.01	17 +11 26 1.0	+11.217	-0.403	91.1	813 814	11 529
1122	8.9	44 3.69	3.3505 0.01	· 1	11.210	0.410	82.5	5 Beob.	14 618
1123	5.88	44 19.60	3.3216 0.01	•	11.190	0.407	83.4	78 751 814	12 516
1124	9.54	44 26.41	3.3470 0.01	1 '	11.182	0.410	95.6	R(3)	[13 610]
1125	8.5	44 33.08	3.3020 0.01		11.174	0.405	69.6	65 146	11 530
	_		1 1		+11.156	-0.402	69.0	54 68	10 497
1126	8.4 8.8		+3.2774 +0.01 3.3412 0.01		11.082	0.411	69.4	78 80 144	13 612
1127	7.9	45 48.67 45 55.88	3.3503 0.01		11.074	0.412.	69.6	65 146	13 613
1129	9.2	46 8.06	3.3673 0.01	· ·	11.059	0.414	81.0	80 R	[14 621]
1130	8.8	46 11.29	3.3755 0.01		11.055	0.415	69.6	80 144	15 543
1		•		_	+11.016	_	83.4	78 751 813	12 522
1131	9.1 8.6	3 46 43.28 46 46.72	+3.3169 +0.01 3.3677 0.01	´l .	11.012	-0.409 0.415	69.6	80 144	14 624
1132	8.2	46 47.26	3.3677 0.01 3.3329 0.01		11.011	0.411	69.6	65 146	13 614
1133	8.9	46 59.21	3.2719 0.01		10.997	0.404	88.8	688 691 751 813	10 501
1135	8.7	47 1.60	3.3671 0.01		10.993	0.415	80.3	80 144 813 814	- 1
				1 ''		1	i -		
1136	7.6 8.8	3 47 35.13	+3.3391 +0.01		+10.953	-0.413	69.6 6 9.4	65 146 65 78 146	13 616
1137	8.6	48 1.70 48 20.24	3.3216 0.01 3.2891 0.01		10.920	0.411	69.0	54 68	10 502
1138	9.1	48 21.80	3.3292 0.01		10.896	0.412	69.6	78 144	12 526
1139	8.9	48 27.56	3.2784 0.01		10.889	0.406	69.0	54 68	10 503
1			!!!	i				l * ·	
1141	8.9	3 48 38.16	+3.3272 +0.01	. 1	+10.876	-0.412	69.4 81.0	78 80 144 61 R	12 527
1142	9.3	49 25.95	3.3216 0.01		10.817	0.412	69.6	80 144	15 555
1143	8.5	49 49.75 49 52.47	3.3778 0.01 3.3325 0.01		10.784	0.414	69.0	61 78	12 529
1144	9.0	49 52.47 50 17.50	3.2818 0.01		10.754	0.409	69.0	54 68	10 511
	_		1	f					
1146	8.7	3 50 21.99	+3.3305 +0.01		+10.748	-0.415	69.0	61 78	12 531
11475	8.9	50 28.70	3.3246 0.01	1 00 00	10.740	0.414	83.4 69.6	78 751 813 80 144	12 532 13 617
1148	8.9	50 30.98	3.3406 0.01 3.3645 0.01		10.737	0.416		751 813	14 630
1149	8.7 8.4	50 40.94 50 43.14	3.3645 0.01 3.2946 0.01		ł	ŀ	-	65 146 813 814	
,				•			•		į
I	1 4	.5 5.0 4.7 6.0	3 8.8 9.0 9.1 9.	8 BD 7.0; Schä	tz. 6.0 5.7	5.8 4	Grösse nach	BD 5 10 ^m o praec	4 0:0 B.

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
1151	8.3	3 ^h 51 ^m 10.22	+3:3211 +0	0:0117	+12024'2	7.0 +10.689	-0.414	69.0	61 78	12° 535
1152	9.0	51 13.38		0.0123	13 49 31		0.418	82.3	5 Beob.	13 618
1153	8.5	51 32.98	3.3080	0.0115	11 45 39	-	0.413	69.6	65 146	11 548
1154	8.4	51 33.03	3.3699 0	0.0126	14 43 35	5.1 10.660	0.421	69.6	80 144	14 633
1155	8.7	51 38.24	3.3284 0	81 10.0	12 44 39	9.1 10.654	0.416	6 9.0	61 78	12 536
1156	8.8	3 51 43.82	+3.3109 +0	0.0115	+11 53 51	1.7 +10.647	-0.414	69.6	65 146	11 549
1157	8.21	51 45.81	1 _ 1	1110.0		10.645	0.411	69.0	54 68	10 513
1158	9.1	52 10.94	3.3569	0.0123	14 5 13		0.420	80.3	80 144 813 816	14 635
1159	6.8	52 20.58	3.3472 0	0.0121	13 37 5	5.6 10.602	0.419	69.6	80 144	13 621
1160	8.2	52 25.29	3.3421 0	0.0120	13 22 28	8.3 10.596	0.418	1.08	80 144 751 817	13 622
1161	8.9	3 52 28.29	+3.3437 +0	0.0121	+13 26 48	8.5 +10.592	-0.419	1.10	813 817	13 623
1162	9.0	52 29.00		0.0120	13 22 20	- 1	0.418	90.6	751 817	13 624
1163	8.6	52 33.64	1 1	0.0113	11 24 58		0 413	69.6	65 146	11 551
1164	8.9	52 47.07	3.2955	0.0112	11 6 58	I	0.413	80.3	65 146 813 819	11 552
1165	9.3	52 52. 26	3.3286 0	0.0117	12 42 35	5.2 10.562	0.417	69.0	61 78	12 537
1166	8.63	3 52 54.95	+3.2970 +0	0.0112	+11 11 14	4.4* +10.559	-0.413	80.3	65 146 814 817	11 554
1167	9.53	52 55.51	1	0.0112		5.9 10.558	0.413	91.1	814 817	
1168	8.38	53 15.96		0.0122	13 56 59	-	0.421	69.6	80 144	13 625
1169	8.9	53 31.52		0.0109	10 26 16		0.412	69.0	54 68	10 519
1170	7.84	53 37.69	3.3464 0	0.0120	13 32 12	2.9 10.506	0.420	69.6	65 146	13 627
1171	8.1	3 53 41.50	+3.3800 +0	0.0126	+15 7 17	7.4 +10.501	-0.424	69.6	80 144	15 565
1172	var.5	53 45-39	1 1	0.0115	- : :	7.1 10.497	0.417		Fund. Cat.	12 539
1173	8.7	53 58.79	1 1	8010.0	10 11 53		0.412	88.8	694 695 751 814	10 521
1174	8.6	53 59.33	1 - 1 - 1	0.0109	10 26 31		0.413	69.0	54 68	10 520
1175	8.8	54 20.43	3.2782 0	8010.0	10 13 50		0.412	78.o	54 68 694 695	10 525
1176	9.1	3 54 26.26	+3.3531 +0	0.0121	+13 49 32	2.6 +10.446	-0.422	91.1	813 815	13 629
1177	8.2	54 47.29		0.0119	13 29 16		0.421	69.0	61 78	13 630
1178	9.0	55 6.08		0.0126	15 11 19		0.426	80.3	80 144 813 817	15 571
1179	8.9	55 11.07	1 1	0.0110	10 56 58	8.7 10.390	0.415	91.1	813 814	10 529
1180	9.0	55 23.53	3.3742 0	0.0124	14 46 55	5.1 10.374	0.426	1.08	80 144 751 815	14 641
1181	8.8	3 55 28.00	+3.3293 +0	0.0116	+12 39 44	4.2 +10.369	-0.420	69.0	61 78	12 542
1182	8.76	55 36.01		0.0124	14 42 49		0.426	69.6	80 144	14 642
1183	8.57	56 5.36	3.3609 0	0.0121		1.6 10.322	0.425	69.6	80 144	14 643
1184	8.7	56 5.67	3.3345	0.0116	12 53 19	5.1 10.322	0.421	69.0	61 78	12 543
1185	9.1	56 6.19	3.2954 0	0.0110	11 11	1.1 10.321	0.416	91.1	813 816	10 530
1186	8.8	3 56 26.20	+3.3497 +0	0.0119	+13 35 41	1.5 +10.296	-0.424	69.6	65 146	13 636
1187	8.7	56 35.18	1 - 1	0.0115		10.285	0.421	69.0	6ī 78 [.]	12 546
1188	8.7	56 35.49	1 1	0.0110	11 8 57		0.417	69.0	54 68	11 - 565
1189	8.2	57, 10.49*	3-3734	0.0123	14 40 53	l l	0.427	80.3	80 144 813 815	14 646
1190	7·5 ⁸	57 22.42	3.3201 0	0.0113	12 9 42	2.9 10.225	0.421	69.0	61 7 8	12 547
1191	8.o	3 58 13.19	+3.3373 +0	0.0115	+12 57 12	2.4 +10.162	-0.424	69.0	61 78	12 548
1192	7.4	58 30.29	1 . 1	0.0119	13 56 41	1	0.427	69.6	65 146	13 640
1193	9.2	58 30.67		0.0123	15 9 39	1	0.430	81.0	80 R	[15 578]
1194	8.2	58 51.07	3.3850 0	0.0123	15 9 31		0.431	69.6	80 144	15 580
1195	_. 8.3	59 0.97	3.2891 0	0.0107	10 38 3	3.5 10.102	0.419	69.0	54 68	10 537
1196	7.99	3 59 21.33	+3.3617 +0	0.0119	+14 3 33	3.7 +10.076	-0.428	69.4	65 80 144	14 650
1197	8.6	59 31.91		0.0119	14 1 53		0.428	83.7	146 751 814	13 642
1198	8.8	59 34.69		0.0119	14 1 37	1	_	90.6	751 814	13 643
1199	8.8	59 42.91	1 1	0.0114	12 49	1	0.425	69.0	61 78	12 553
1200	8.7	59 52.54	3.3479 0	0.0116	13 23 45	5.2* 10.036	0.427	80.3	65 146 813 814	13 644
l	l R	D = = . Calst 0	11	T)1 Q#		DI) = 0 4	DD no.	C-Lua	180 524.42	() T

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec. Var.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zor	nen	B. D.
		4h om 11:06	saec			saec.				
1201	8.5		1 00.5		+10.013	-0.428	80.3		813 814	
1202	7.8 8.01	0 15.47* 0 16.96	, 55.	33 3	10.008	0.423	69.6	65 146	0 0	11 571
1203		o 16.96	3.2862 0.01		10.006	0.420	80.0	54 68	813 814	
1205	9.2 8.2	0 20.16	3.3698 0.01 3.3440 0.01		10.003	0.430	69.6	80 144 61 78	90 ·	14 655
			"	1 1	100.01	0.427	69.3	1	89 154	
1206	8.6	4 0 31.21	+3.3753 +0.01		+ 9.988	-0.431	1.08	80 144	751 813	
1207	6.5 8.8	o 37.56 1 18.86	3.3792 0.01	1 0	9.980	0.432	69.6	80 144		14 657
1208			3.3445 0.01	1 * *	9.927	0.428	69.4	5 Beob.		13 647
1209	8.42	1 33.83 1 51.32	3.3196 0.01		9.908	0.425	69.6	65 73	146 153	
1210	9.0		3.3341 0.01		1	0.427	69.6	83 153		12 555
1211	8.7	4 1 58.90	+3.2801 +0.01		+ 9.877	-0.420	73.9	8 Beob.		10 539
1212	7.08	2 2.79	3.3423 0.01		9.872	0.428	69.7	89 140	154	13 648
1213	8.8	2 8.51	3.2899 0.01	- 1	9.864	0.422	70.8	59 86	303 334	
1214	8.4	2 16.02	3.2866 0.01		9.855	0.422	70.8	59 86	303 334	
1215	8.9	2 27.46	3.3427 0.01	13 4 10.6	9.840	0.429	69.6	83 153		13 649
1216	8.54	4 2 44.78	+3.3017 +0.01	7 +11 8 14.8	+ 9.818	-0.424	69.6	73 149		11 579
1217	8.5	2 58.66	3.2878 0.01	10 28 12.7	9.800	0.423	70.8	59 86	303 334	
1218	8.3	3 10.39	3.2889 0.01	10 30 57.9	9.786	0.423	70.8	59 86	303 334	10 544
1219	9.0	3 19.65	3.2911 0.01	05 10 37 3.6	9.774	0.423	90.0	747 750		10 545
1220	8.3	3 23.87	3.3025 0.01	06 11 9 25.4	9.769	0.425	69. 6	73 149		11 580
1221	8.05	4 3 25.13	+3.3150 +0.01	8 +11 44 40.0	+ 9.767	-0.426	69.6	73 153		11 581
1222	8.9	3 31.88	3.2892 0.01	10 31 30.1	9.758	0.423	70.8	59 86	303 334	
1223	8.8	3 37·39*	3.3833 0.01	19 14 54 28.6	9.751	0.435	69.6	88 151		14 661
1224	9.1	3 57.90	3.3311 0.01	1	9.725	0.429	1.18	83 R		[12 557]
1225	8.9	3 58.14	3.3627 0.01	16 13 57 1.5	9.725	0.433	69.7	89 140	154	13 651
1226	9.3	4 4 3.67	+3.3275 +0.01	10 +12 18 50.3	+ 9.718	-0.429	83.4	149 747	750	12 558
1227	8.8	4 33.86	3.3274 0.01		9.679	0.429	69.6	73 149	130	12 559
1228	8.86	4 39.36	3.3266 0.01		9.672	0.429	69.6	73 149		12 560
1229	9.4	5 7.31	3.3309 0.01		9.637	0.430	8 ₅ .o	153 747	751 755	
1230	8.6	5 9.38	3.3779 0.01		9.634	0.436	70.0	140 154		14 663
1231	9.0	4 5 20.80	+3.3001 +0.01	05 +10 59 24.7	+ 9.619	-0.426	71.3	59 303	334	10 547
1232	9.0	5 37.97	3.3717 0.01		9.597	0.436	70.0	140 154	334	14 664
1233	8.7	5 41.31	3.3246 0.01	_	9.593	0.430	69.6	83 153		12 563
1234	8.5	5 53.99	3.2974 0.01		9.577	0.427	70.8	59 86	303 334	. ,
1235	8.9	5 55.89	3.2854 0.01		9.574	0.425	75.5	6 Beob.	3-3 334	10 549
	ر ا						69.6			
1236	9.0 8.7	4 6 4.52 6 29.57	3.3707 0.01		+ 9.563	-0.436		88 151		[14 666]
1238	9.3	6 29.57 6 32.38	3.3707 0.01 3.3719 0.01		9.531	0.437	69.7	5 Beob.		14 667 [14 668]
1239	9.3 7.4 ⁷	6 52.47	3.3318 0.01		9.527	0.437	91.5 69.6	83 153		12 564
1239	8.2	7 8.20	3.2950 0.01		9.502	0.432	70.8		303 334	
		-	1 1	l l	}		-	-	J-J JJ4	l i
1241	8.59	4 7 17.30	+3.3711 +0.01		+ 9.470	-0.437	69.6	89 154	.	14 672
1242	6.8	7 19.32*	3.3234 0.01		9.468	0.431	79.8		747 750	
1243	8.7 8.6	7 22.27	3.3728 0.01		9.463	0.438	69.6	89 154		14 673
1244 1245	8.1	7 29.86 7 41.55	3.3254 0.01 3.2884 0.01		9.454	0.432	69.6 70.8	83 153 59 86	202 224	12 566
		7 41.55	1		9.438	0.427			303 334	!
1246	8.4	4 8 9.12	+3.2896 +0.01		+ 9.403	-0.428	70.8	59 86	303 334	
1247	6.6	8 40.45	3.3909 0.01		9.363	0.441	69.6	88 151		15 603
1248	9.0	9 47.49	3.3382 0.01		9.276	0.436	69.6	83 153	-	12 568
1249	8.7	10 0.86	3.3065 0.01	· I	9.259	0.432	69.6	73 149		11 589
1250	7.510	10 41.87	3.3579 0.01	13 31 29.2	9.206	0.439	69.7	89 140	154	13 659
II.	1 8	.7 8.0 7.1 8.2	3 8.2 7.8	26 80 8 73	6.3: Sch	×		4 BD a	^	5 BD 8.c

¹ 8.7 8.0 7.1 8.2 ² 8.2 7.8 8.6 8.9 ⁸ BD 6.3; Schätz. 7.0 7.0 7.0 ⁴ BD 9.0 ⁶ BD 8.5 ⁶ BD 9.3 ⁷ BD 6.0; Schätz. 7.3 7.5; Z. 83 Com. 9^mo 2ⁿ 250^o? ⁸ 9^m2 praec. 4ⁿ 0.3 A. ⁹ BD 7.5; Schätz. 8.5 8.5 ¹⁰ BD 6.5; Schätz. 7.3 7.5 7.7

Nr.	Gr.		A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl.	. 1875	Praec.	Var.	Ep.		Zoi	nen		В.	D.
1251	8.6	4 ^h	۰ ۱۰	n 45:16	+3:2973	+0:0101	+100	43' 49."9	+9:202	-0.431	70.8	59	86	303	334	100	555
1252	8.9		11	21.19	3.3742	0.0112	14	14 46.6	9.155	0.442	69.6		151	•		14	678
1253	8.8		11	25.93	3.3310	0.0105	12	16 11.1	9.149	0.436	77.9	5 B	eob.			12	572
1254	8.4		11	34.73	3.3308	0.0105	I 2	15 33.0*	9.137	0.436	69.6	73	83	149	153	12	573
1255	8.8		11	53.83	3.3667	0.0110	13	53 23.4	9.112	0.441	90.0	747	750			13	66o
1256	8.6	4	11	54.02	+3.3389	+0.0106	+12	37 7.5	+9.112	-0.438	69.6	83	153			12	575
1257	8.5		12	5.17	3.3247	0.0104		57 48.4	9.098	0.436	69.6	73	149			11	591
1258	8.31		12	8.66	3.3564	0.0109		24 52.5	9.093	0.440	69.7	89		154		13	166
1259	8.73		I 2	31.00	3.3782	0.0112	14	23 13.6	9.064	0.443	69.6	88	151			14	679
1260	7.9		12	33.09	3.3184	0.0103	11	39 39.5	9.061	0.436	69.6	73	149			11	592
*1261	8.2	4	12	41.95	+3.3692	+0.0110	+13	58 35.6	+9.050	-0.442	69.7	89	140	154		13	662
1262	8.1		12	48.92	3.3430	0.0106		46 54.1	9.041	0.439	69.6	83	153	-34		12	577
1263	8.8		12	52.32	3.3825	0.0112		34 20.9	9.036	0.444	69.6	88	151			14	68o
1264	6.18		12	55.32	3.3639	0.0109	13 .	43 53.9	9.033	0.442	69.7	89	140	154		13	663
1265	9.0		13	28.09	3.3283	0.0103	12	5 40.2	8.990	0.438	69.6	83	153			12	578
1266	6.0	4	13	31.05	+3.3879	+0.0112	+14	47 37-5	+8.986	-0.445	69.6	88	151			14	682
1267	8.6	·	13	49.36	3.3033	0.0100	10	-	8.962	0.435	70.8	59	86	303	334	10	560
1268	7.14		13	50.92	3.3608	0.0108		33 48.5	8.960	0.442	69.7	89	140	154	55.	13	665
1269	8.35		14	17.33	3.2884	0.0097		14 15.2	8.926	0.433	77.3	73	149	548	550	10	563
1270	8.8		14		3.2911	0.0097	10	21 27.1	8.915	0.434	70.8	59	86	303	334	10	564
1271	8.o ⁶	4	14	31.38	+3.3733	+0.0109	+14	6 38.4	+8.907	-0.444	69.6	88	151			14	687
1272	8.o ⁷	•	14	45.18	3.3552	0.0106	13	• •	8.889	0.442	69.7	89	-	154		13	667
1273	8.7		14	49.48	3.2938	0.0098	_	28 22.8	8.884	0.434	70.8	59	86	303	234	10	565
1274	6.58		15	1.00*	3.3663	8010.0		46 46.0*	8.869	0.444	77.8		eob.	J-J	334	13	668
1275	8.8		15	3.50	3.3317	0.0103	_	12 29.9	8.865	0.440	69.6	83	153			12	582
1276	9.2	4	15	31.00	+3.3058	+0.0099	+11	0 32.4	+8.829	-0.437	90.0	747	755			10	568
1277	8.6	*	15	34.11	3.3852	0.0099		36 47.8	8.825	0.447	69.6	88	151			14	689
1278	8.1		15	38.85	3.3886	0.0111		45 37.7	8.819	0.448	69.6	88	151			14	690
1279	6.29		16	22.45	3.3078	0.0099	11	5 4.8	8.762	0.438	69.6	73	149			11	601
1280	8.7		16	28.11	3.3806	0.0109	14 :	22 37.0	8.754	0.447	69.6	88	151			14	691
1281	8.2	4	16	40.56	+3.3619	+0.0106	+13	32 8.4	+8.738	-0.445	69.6	83	153			,,	674
1282	8,2	•	16	48.74	3.3111	0.0099	11		8.727	0.438	69.6	73	149			13	602
1283	8.9		16	53.56	3.3751	0.0108	14	7 14.3	8.721	0.447	69.7	89		154		14	692
1284	8.5 10		17	5.38	3.3432	0.0103		40 51.2	8.705	0.443	69.6	83	153	- 34		12	584
1285	8.0		17	7.85	3.3830	0.0109		27 59.9	8.702	0.448	69.6	88	151			14	693
1286	6.8	4	17	17.97*	+3.3254	+0.0100		52 0.1	+8.689	-0.441	69.6	73	•			,	604
1287	8.3	7	•	42.07	3.3421	0.0104		36 46.2	8.657	0.443	69.6		149			12	585
1288	9.6		17	58.60	3.3277	0.0100		57 20.2	8.635	0.443	90.0		750			11	605
1289	8.3		18	4.00	3.3219	0.0099		41 19.1	8.628	0.441	69.6		149			11	606
1290	9.1		18	14.10	3.3803	0.0107		18 48.8	8.615	0.449	69.7		140	154		14	696
1291	8.9	4	19	7.34	+3.3692	+0.0105		47 32.4	+8.545	-0.448	69.6		153				-
1292	9.1	7	19	8.23	3.3350	0.0100	_	47 32.4 15 19.4	8.544	0.444	90.0		750			13	679 591
1293	9.1		-	13.57	3.3664	0.0105		40 5.9	8.537	0.448	69.7		140	154		13	68o
1294	10.0		19		3.2895	0.0094	_	10 37.4*	8.514	0.438	85.6		692	- 37		[10	575]
1295	5.011		-	32.65	3.3837	0.0107		25 45.0	8.511	0.450	69.6		151			14	697
1296	8.7	4	19	37.01	+3.3726	+0.0105		55 59.9	+8.505	-0.449	69.7	t	140	154		-	682
1297	8.8	4	20	15.21	3.3309	0.0099		2 40.6	8.455	0.444	69.7 69.6		149	• 54		13	612
1298	6.5		20	34.77	3.3065	0.0095		55 46.4	8.429	0.441	70.8	•		303	324		577
1299	7.5 12		20	49.64	3.3182	0.0097		27 15.6	8.410	0.443	69.6		149	J-3	JJ4	11	614
1300	8.9		21	2.91*		0.0098		47 12.7		0.444		73	149			11	615
	1 R	n =	۸. ۵	Sahue 0	2 8 2 8 2	•		•								. DIN	_

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var.	Decl. 18	375	Praec.	Var.	Ep.		Zor	nen		В.	D.
1301	7.0 ¹	4 ^h 21 ^m	18.48	+3:3855	+0.0106	+14°27'	39.4	+8.371	-0.452	69.6	88	151			14°	702
1302	7.6	21	28.41	3.3170	0.0096	11 23	8.6	8.358	0.443	69.6	73	149			11	616
1303	8.7	21	28.61	3.3328	0.0098	12 6	6.0	8.358	0.445	69.6	83	153			12	597
1304	8.8	21	39.23	3.3021	0.0094	10 42	26.9	8.344	0.441	70.8	59	86	303	334	10	579
1305	8.3	21	43.02	3.3876	0.0105	14 32	23.7	8.339	0.453	69.6	88	151			14	704
1306	5.7°	4 21	50.12*	+3.3478	+0.0100	+12 46	6.1	+8.330	-0.448	79.8	83	153	747	755	12	598
1307	8.58	22	29.51	3.3672	0.0102	13 37	2.6	8.277	0.451	69.6	83	153	171	133	13	688
1308	8.1	22	43.87	3.3290	0.0097	11 54	0.2	8.258	0.446	69.6	_	149			11	618
1309	7.6	22	50.65	3.2925	0.0092	10 14	41.4*	8.249	0.441	75.7	6 B	cob.			`10	583
1310	8.5	23	5.11	3.3769	0.0103	14 1	55-5	8.230	0.453	69.7	89	140	154		13	689
1311	9.0	4 23	17.37	+3.3840	+0.0104	+14 20	14.8	+8.214	-0.454	69.6	88	151			14	707
1312	8.9	23	29.20	3.3879	0.0104	14 30	•	8.198	0.454	69.6	88	151			14	708
1313	6.24	23	35.12	3.3641	0.0101	13 27	1.2	8.190	0.451	69.6	83	153			13	690
1314	· 8.8	23	47.28	3.2948	0.0092	10 19	46. I	8.174	0.442	70.8	59	86	303	334	10	586
1315	7.25	24	1.54	3-3957	0.0105	14 50	0.2	8.155	0.456	69.6	88	151			14	711
1316	8.16	4 24	3.33	+3.2982	+0.0092	+10 28	43.0	+8.152	-0.443	70.8	59	86	303	334	10	588
1317	8.5	24	6.61	3.3863	0.0104	14 25	1.3	8.148	0.455	69.6	88	151	3-3	334	14	712
1318	8.8	24	16.45	3.3091	0.0093		-	8.135	0.445	70.8	59	86	303	334	10	590
1319	8.4	24	26.72	3.3687	1010.0	13 37		8.121	0.453	69.7	89	140	154		13	691
1320	9.1	24	27.86	3.3869	0.0103	14 26	4-3	8.120	0.455	69.6	88	151	-		14	713
1321	8.87	4 24	31.21	+3.3562	+0.0099	+13 4	40.9	+8.115	-0.451	69.6	83	153			13	692
1322	8.8	24	•	3.3477	0.0098	12 41		8.113	0.450	69.6	73	149			12	604
1323	9.0		40.74	3.3864	0.0103	14 24	-	8.102	0.455	69.6	88	151			14	715
1324	8.18	25	17.22	3.2990	0.0091	10 29		8.054	0.444	70.8	59	86	303	334	10	592
1325	8.8	25	31.35	3.2964	0.0091	10 22	14.6	8.035	0.444	90.0	747	750			10	593
1326	8.39	4 25	57.82	+3.3399	+0.0096	+12 18	58.6	+8.000	0.450	69.6	73	149			12	606
1327	5.0	26	45.30	3.3916	0.0102	14 34		7.936	0.458	70.0		154			14	720
1328	6.510	26	45.57	3-3554	0.0097	12 59		7.936	0.453	69.6	73	149			12	608
1329	8.4	26	51.98	3.3990	0.0103	14 53		7.927	0.459	69.6		151			14	721
1330	8.4	26	54.03	3.2944	0.0090	10 15	8.8	7.924	0.445	75.5		Beob.			10	595
1331	8.7	4 27	1.81	+3.2907	+0.0089	+10 5	9.2	+7.914	-0.444	87.8	410	692	747	755	10	596
1332	8.7	27	13.06	3.3949	0.0102	14 42	-	7.899	0.458	69.7	89	140		133	14	722
1333	9.6	27	16.00	3.2951	0.0089	10 16		7.895	0.445	85.o	548	550	٠.			<u> </u>
1334	9.1	27	21.42	3.3409	0.0095	12 19		7.888	0.451	69.6	83	153			12	609
1335	9.0	27	27.10	3.3444	0.0095	12 28	56.6	7.880	0.452	69.6	83	153			12	610
1336	8.2	4 27	48.15	+3.3166	+0.0092	+11 14	12.2	+7.852	-0.448	69.6	73	149			11	627
1337	8.5		36.61	3.3305	0.0093	11 50		7.787	0.451	69.6		149			11	629
1338	6.811	29	24.47	3.3155	0.0090	11 9		7.722	0.449	79.8	73		747	750	11	632
1339	7.6	29	48.56	3.4032	0.0101	15 0	19.2	7.690	0.462	69.6					14	726
1340	8.3	30	14.72	3.3032	0.0088	10 35	9.5	7.655	0.449	70.8	59	86	303	334	10	598
1341	8.9	4 30	22.54	+3.3728	+0.0097	+13 39	57.5	+7.644	-0.458	69.7	89	140			13	699
1342	7.9	_	25.33	3.4010	0.010.0	14 53		7.640	0.462	69.6		151	- 34		14	728
1343	8.9	_	28.41	3.3816	0.0097	14 2		7.636	0.459	69.6		151			14	729
1344	8.9	· 30	35.23	3.4057	0.0101	15 5		7.627	0.463	69.6		151			15	659
1345	4.0	31	10.20	3.3411	0.0092	12 15	27.8	7:580	0.454	69.6	83	153			12	819
1346	8. ı	4 31	53.58	+3.3779	+0.0096	+13 51	17.8	+7.521	-0.460	69.7	89	140	154		13	702
1347	8.4	1	59.22	3.3300	0.0090	11 44		7.514	0.453	69.6		149	٥.		11	636
1348	8.8	32	8.02	3.3420	0.0092	12 16		7.502	0.455	79.8		153	747	750	12	619
1349	7.2	32	9.32	3.3529	0.0093	12 45		7.500	0.457	69.6		149	-		12	620
1350	8.8	32	34.47*	3.3559	0.0093	12 52	43.0*	7.466	0.457	79.8	83	153	747	755	12	622
Į	ı B	D 6.5	2 5.0	0 6.0 5.8	6.2; BD 5	.0 3	BD 7.	5; Schätz.	8.5 8.6	4 BD	5.7		6 .7	7.7:	gelb	oth
1	⁶ 7.8 8	3.0 8.8 7	7.8	7 BD 8.3;	Schätz. 8	7 8.9	8 Röt		9 BD 8.8	3 10 B	1) 7.0)	11 6.	0 7.0	7.3	6.8
1														-	-	

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Z	nen		В.	D.
1351	9.1	4 ^h 32 ^m 37.06	+3:3684	+0.0094	+13°25'28	8 +7:462	-0.459	69.7	89 140	154		13°	704
1352	8.8	32 58.40*	3.3644	0.0093	13 14 23.	_ i	0.459	74.8	89 140		755	13	705
1353	5·7¹	33 5.85	3.3351	0.0090	11 57 0.	-	0.455	1.08	73 149		814	11	639
1354	9.2	33 57.89	3.3445	0.0090	12 20 41.		0.457	69.6	83 153			[12	627]
1355	8.9	34 9.81	3.3445	0.0090	12 20 33.	1	0.457	69.6	83 153			12	628
13562	8.6	4 34 21.68	+3.3960	+0.0096	+14 34 46.		-0.464	69.6	88 151			14	725
1357	8.6	35 0.83	3.3849	0.0094	14 5 5.		0.463	69.6	89 154			14	735 736
1358	8.28	35 39.42	3.3390	0.0094	12 4 13.	7 1 1 1	0.457	83.0	83 747			12	631
1359	7.4	35 50.45	3.3370	0.0088	11 58 40.		0.457	69.6	73 149			11	643
1360	7.1	35 54.28	3.3967	0.0095	14 34 28,	1 -	0.465	69.6	88 151			14	738
			+3.3657			i i		·	ľ			-	
1361	9.0	4 36 0.01	1	+0.0091	+13 13 47.	_	-0.461	69.7	89 142			13	708
1362 1363	9.0 8.8	36 23.25° 36 28.01°	3.3424	0.0088	12 12 28.	1	0.458	74.8	89 142 89 142		747	12	633
1364		36 32.57*	3.3560	0.0090 0.0088	12 47 55.		0.460	74·8 74.8		•	747	12	635 636
1365	9.0 8.0		3.3400 3.3552	0.0089	12 5 50.	1 .	0.450	69.6		154	750	12	638
l l		37 3.77			12 45 11.				_			12	
1366	8.8	4 37 23.50	+3.3592	+0.0089	+12 55 10.	0 +7.073	-0.461	83.0		756		12	641
1367	6.54	37 30.17	3.3134	0.0084	10 54 39.	1 .	0.455	70.8	59 86	0 0	334	10	621
1368	8.5	37 39.83	3.3934	0.0093	14 23 34.		0.466	69.6	88 151			14	745
1369	8.8	38 23.47*	3.3809	0.0091	13 50 9.		0.465	69.5	89 142			[13	712]
1370	9.0	38 23.56	3.3040	0.0083	10 28 43.	5 6.991	0.455	70.8	59 86	303	334	10	624
1371	8.9	4 38 30.64	+3.3805	+0.0091	+13 49 1.	5 +6.981	-0.465	69.7	89 142	154		13	714
1372	8.86	38 53.43	3.3300	0.0085	11 36 43.	3 6.950	0.458	69.6	73 149)		11	645
1373	6.0	39 4.63	3.3269	0.0085	11 28 30.	1 6.935	0.458	69.6	73 149)		11	646
1374	8.2	39 29.09	3.3922	0.0091	14 18 6.		0.467	69.6	88 151			14	751
1375	8.8	40 0.80	3.3175	0.0083	11 2 54.	8 6.858	0.457	69.6	73 149)		11	649
• 1376	9.1	4 40 34.34	+3.3946	+0.0091	+14 22 46.	8 +6.812	-0.468	69.6	88 151			14	756
1377	8.7	40 36.46	3.4083	0.0092	14 57 50.	i .	0.470	69.6	88 151			14	757
1378	8.6	40 39.29	3.3600	0.0087	12 53 18.	-	0.464	79.8	83 153		755	12	649
13797	8.6	40 40.45	3.3295	0.0084	11 33 37.		0.460	69.6	73 149			11	651
1380	9.0	40 54.29	3.2965	0.0080	10 6 31.	6 6.785	0.455	87.1	439 441	747	750	10	631
1381	9.08	4 41 30.65	+3.3101	1800.0+	+10 41 43.	2 +6.735	-0.458	82.6	303 R			[10	637]
1382	8.1	41 33.31	3.3561	0.0086	12 42 8.		0.464	69.6	83 153	!		12	653
1383	8.5	41 35.22	3.3104	1800.0	10 42 22.	1	0.458	70.8	59 86		334	10	639
1384	8.7	41 37.71	3.3112	0.0081	10 44 33.	11 .	0.458	71.3	59 303		334	10	640
1385	8.7	41 40.12	3.3107	0.0081	10 43 19.		0.458	70.8	59 86		334	[10	641]
1386	8.8		+3.2983			1	1	·	6 Beob.	- •		,,	644
*1387	9.0	4 41 50.53 42 0.78	3.2981	0.0079	+10 10 19. 10 9 44.		-0.456	75.2 80.4		447		01]	645]
1388	9.0 8.3	42 0.78 42 12.10	3.3317	0.0079	11 37 48.		0.456	69.6	334 439 73 149			11	655
1389	9.0	42 29.63	3.3236	0.0081	11 16 22.	1	0.460	69.6	73 149			11	657
1390	8.7	42 32.18	3.3121	0.0080	10 46 3.	1	0.458	90.0	747 755			10	649
i i													
1391	7.7	4 42 52.67	+3.3745	+0.0086	+13 28 12.		-0.467	69.7	89 142			13	720
1392	8.5	43 15.80	3.3037	0.0079	10 23 17.	- 1	0.458	70.8	59 86		334	10	651
1393	8.1 9 ~	43 26.46	3.4075	0.0089	14 51 58.	1	0.472	69.6	88 151			14	770
1394	8.7	43 40.95 44 16.88	3.3873	0.0087	14 0 2. 10 51 8.		0.470	69.7 70.8	89 142 59 86		اردو	13	725
1395	7.3		3.3147	0.0079	-	-	1	ľ	• •	• •	334		654
1396	9.0	4 44 36.29	+3.3546	-	+12 34 50.		-0.466	79.8		747	750		665
1397	6.6°	44 46.78	3.3747	0.0085	13 26 29.		0.469	69.7		154		13	728
1398	8.9	44 47-77	3.3100	0.0078	10 38 23.		0.460	90.0	747 755			10	658
1399	8.9	44 51.54	3.3167	0.0079	10 55 53.	1	0.461	90.1	755 756				659
1400	8.9	45 3.68	3.3090	0.0078	10 35 27.	2 6.441	0.460	70.8	59 86	303	334	10	661
	1 5	.5 5.0 7.0 5.5	3 11	m seq. 3:5	o!5 A. 3	8.4 8.7 7.6	4	6.0 7.0 6.7	6.5; BD	5.6	1	BD	8.o

1 5.5 5.0 7.0 5.5 2 11^m seq. 3.5 0.5 A. 3 8.4 8.7 7.6 4 6.0 7.0 6.7 6.5; BD 5.6 6 BD 8.0 6 BD 9.4 7 10^m 5 seq. 0.5 1.5 B. 8 Nur Z. 303; BD 9.5 6.0 6.7 7.0

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zoi	nen	В. І	D.
1401	9.5	4h 45m 21.63	+3.3595	+0.0083	+12°46′38″5	+6.416	-0.467	86.6	149 R		[12°	666]
1401	5.8 ¹	45 27.72		0.0086	14 2 25.0	6.408	0.471	69.7	89 142	154	I -	777
1403			3.3096	0.0078	10 36 40.4	6.402	0.460	90.0	747 755	*3*		664
	9.2 7.8	45 31.99	1 1	0.0086	14 24 46.3	6.394	0.472	69.6	88 151			778
1404		45 37.95*	1 1				1 1	90.0	ľ	755		665
1405	9.2	45 38.26	3.3104	0.0078	10 38 47.9	6.394	0.460	_	747 750	755	l	1
1406	`7.4 ²	4 45 42.36	+3.3456	+0.0081	+12 10 24.7	+6.388	-0.465	83.8	153 756	814	1	667
1407	9.6	45 56.56	3.2997	0.0077	10 10 15.3	6.368	0.459	83.0	334 R		[10	666]
1408	8.83	46 3.73	3.3200	0.0078	11 3 25.9	6.358	0.462	69.6	73 149			669
1409	8.8	46 53.70	3.4072	0.0086	14 46 48.6	6.289	0.474	69.6	88 151			780
1410	8.7	46 57.77	3.2990	0.0076	10 7 31.4	6.284	0.460	76.2	6 Beob.		10 (668
1411	8.6	4 47 29.04	+3.3480	+0.0080	+12 14 45.5	+6.240	-0.467	69.8	89 142	153 154	12 (672
1412	8.1	47 42.22		0.0079	11 43 49.9	6.222	0.465	69.6	73 149	30 31		671
1413	7.7	47 43.42	3.3382	0.0079	11 49 14.2	6.220	0.465	69.6	73 149			672
1414	7.74	47 44.06	3.3458	0.0080	12 8 52.5	6.219	0.466	69.8		153 154		673
1415	8.2	47 47.96*		0.0079	11 43 24.1	6.214	0.465	79.8	73 149	755 756		674
			1		·	-			-	.55 15	l	
1416	6.35	4 47 51.00	+3.3244	+0.0078	+11 13 11.8	+6.210	-0.464	70.1	149 153			675
1417	7.7	47 54.79	3.3984	0.0084	14 23 19.5	6.204	0.474	69.6	88 151			782
1418	9.7	47 55.77	3.3532	0.0080	12 27 45.7	6.203	0.468	90.6	756 814			674
1419	9.16	. 48 7.04	3.4044	0.0085	14 38 18.8	6.187	0.475	69.6	88 151			784
1420	8.8	48 14.49	3.4130	0.0086	14 59 45.1	6.177	0.476	69.6	88 151		14	785
1421	8.5	4 48 17.06	+3.3322	+0.0078	+11 33 2.6	+6.173	-0.465	69.6	73 149		11 (677
1422	6.2	48 43.31	3.4094	0.0085	14 50 16.8	6.137	0.476	69.6	88 151			787
1423	8.1	48 49.57	3.3762	0.0082	13 25 41.9	6.128	0.471	69.7	89 142	154		737
1424	8.8	49 6.61*	1 : 1	0.0082	13 46 34.4*	6.105	0.473	77.8	5 Beob.			738
1425	8.6	49 7.55	3.3207	0.0076	11 2 28.4	6.103	0.464	69.6	73 149			6 8 0
	7			•				60.5			١., .	- 40
1426	4.5	4 49 20.68	+3.3737	+0.0081	+13 18 53.3	+6.085	-0.471	69.7		154	-	740
1427	8.7	50 6.62	3.3141	0.0075	10 44 27.3	6.021	0.464	71.4	1 3.3	334		675 682
1428	9.0	50 17.63	3.3449	0.0078	12 3 55.7	6.006	0.468	83.1		755	1	
1429	8.5	50 18.85	3.3112	0.0074	10 36 40.5	6.004	0.463	71.4	86 303	334		676
1430	8.9	50 37.94	3.3842	0.0081	13 44 10.5	5.978	0.474	69.7	89 142	154	13	748
1431	8.7	4 50 45.12	+3.3859	+0.0081	+13 48 20.7*	+5.968	-0.474	79.9	6 Beob.		13	749
1432	9.4	51 1.69	3.3225	0.0075	11 5 23.3	5.945	0.465	81.6	153 R		[11	688]
1433	9.9	51 12.97	3.3805	0.0080	13 34 5.1	5.929	0.474	90.6	756 814		13	751
*1434	8.6	51 15.26	3.3850	0.0080	13 45 37.4	5.926	0.474	69.6	89 154			752
1435	8.7	51 24.63	3-3575	0.0078	12 35 11.1	5.913	0.470	83.0	83 747	755	12	685
1436	8.0	4 51 5167	+2 2004	+0.0081	+14 21 22.6	+5.875	-0.476	69.6	88 151		14	705
1437	8.0 8.7	51 52.23	3.3384	0.0076	11 45 48.0	5.874	0.468	69.7	73 149	153		795 690
1437	9.2	51 53.52	3.3375	0.0075	11 43 48.5	5.872	0.468	81.6	153 R	- 33		691]
*1439	6.5	51 53.91	3.3992	1800.0	14 20 58.9	5.872	0.476	69.6	88 151		l	796
3 1 1	9.0	51 54.46	3.3628	0.0078	12 48 15.1	5.871	0.472	83.0	83 747	754		686
1440			-		_			l.	•	137	l	
*1441	9.0	4 51 57.72	+3.3993	+0.0081	+14 21 1.6	+5.866	-0.477	81.6	151 R		-	_
1442	8.5	51 58.16	3.3492	0.0076	12 13 19.9	5.866	0.470	79.8		754 755		688
1443	8.9	51 59.16	3.3619	0.0078	12 46 0.3	5.864	0.471	69.6	83 149			687
1444	9.0	5 ² 7.79	3.3613	0.0077	12 44 11.5	5.853	0.471	83.4	73 756	814		689
1445	8.5	52 31.35	3.3590	0.0077	12 38 3.1	5.820	0.471	69.6	73 149		12	695
1446	8.8	4 52 43.71	+3.3011	+0.0072	+10 8 17.0	+5.802	-0.463	77.6	5 Beob.		10 (682
*14478	8.3	53 8.18	3.3026	0.0071	10 12 2.7	5.768	0.464	77.6	5 Beob.			685
1448	8.9	53 13.86	3.3498	0.0076	12 13 49.0	5.760	0.470	84.8	7	750 754		696
1449	9.0	53 26.74	3.3001	0.0071	10 5 11.1	5.742	0.463	84.1	439 441			686]
1450	7.3	53 28.36	3.3962	0.0079		5.740	0.477		88 151			804
		D 5.0: röthlich		0 6.0 7.2	3 8 m 8 sea			. 7.5 8.2	_	⁵ Grösse		

¹ BD 5.0; röthlich ² 8.0 6.9 7.2 ³ 8. 8 seq. 2 o'2 B. ⁴ 7.0 7.5 8.2 8.0 ⁵ Grösse nach BD ⁶ 9. 4 14 230° ⁷ 5.0 4.0 [4-5]; BD 5.0 ⁸ 11 seq. 10 o'6 A.

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
1451	8.4	4h 53m 29523	+3:3536	+0:0076	+12°23'11"7	+5.739	-0.471	79.8	83 149 755 756	12° 697
1452	9.0	53 35.50	3.3831	0.0078	13 38 13.7	5.730	0.475	69.7	89 142 154	13 761
1453	8.3	53 41.91	3-3543	0.0076	12 24 57.6	5.721	0.471	79.6	73 83 755 756	12 699
14541	9.0	53 45.86	3.3641	0.0076	12 49 50.0	5.716	0.473	83.4	83 756 814	12 701
1455	7.9	53 47.75	3.3150	0.0072	10 43 31.6	5.713	0.466	71.4	86 303 334	10 688
1456	8.32	4 53 52.52	+3.3994	+0.0079	+14 19 2.7	+5.706	-0.478	69.6	88 151	14 808
1457	8.8	53 52.66	3.4164	1800.0	15 1 45.6	5.706	0.480	90.6	754 814	14 809
1458	9.0	54 0.01	3.3706	0.0077	13 6 17.2	5.696	0.474	69.7	89 142 154	13 765
1459	8.9	54 8.11	3.3269	0.0073	11 13 59.2	5.684	0.468	81.6	153 R	[11 699]
14608	8.9	54 10.72	3.3436	0.0074	11 56 59.3	5.681	0.470	69.6	73 149	11 700
1461	8.7	4 54 14.82	+3.3924	+0.0078	+14 1 4.0	+5.675	-0.477	78.0	5 Beob.	14 811
1462	8.2	54 15.06	3.3903	0.0078	13 55 54.7*	5.674	0.477	75.1	89 142 154 815	13 769
1463	8.5	54 16.57	3.4160	0.0081	15 0 16.6	5.673	0.480	69.6	88 151	14 812
1464	8.8	54 17.31	3.3662	0.0076	12 54 43.1	5.671	0.473	83.4	83 755 814	12 703
1465	8.4	54 18.03	3.4173	0.0081	15 3 32.7	5.670	0.480	69.6	88 151	15 721
1466	8.8	4 54 20.97	+3.4136	+0.0080	+14 54 20.3	+5.666	0.480	69.6	88 151	14 813
1467	7.94	54 37.30	3.3486	0.0074	12 9 31.7	5.644	0.471	83.4	83 756 814	12 704
1468	7.65	54 51.47	3.3261	0.0072	11 11 27.0	5.624	0.468	69.7	73 149 153	11 702
1469	8.4	55 2.23	3.4058	0.0079	14 34 0.2	5.609	0.479	69.6	88 151	14 815
1470	8.5	55 4.92	3.3901	0.0078	13 54 34.4	5.605	0.477	90.6	747 754 816 817	13 778
1471	9.1	4 55 7.26	+3.3001	+0.0070	+10 3 58.0	+5.602	0.465	87.4	439 441 756 817	[10 694]
1472	9.2	55 11.43	3.3671	0.0075	12 56 12.4	5.596	0.474	83.1	83 750 756	12 707
1473	7.8	55 16.77	3.3859	0.0077	13 43 48.6	5.588	0.477	69.5	89 142	13 779
1474	8.9	55 35.58	3.3660	0.0075	12 52 52.6	5.562	0.474	84.8	83 747 750 755	12 709
*1475	8.96	55 48.16	3.3729	0.0075	13 10 8.1	5.544	0.475	69.5	89 142	13 781
1476	8.9	4 55 56.97	+3.4066	+0.0078	+14 35 4.1	+5.532	-0.480	69.6	88 151	14 817
1477	8.8	55 57-44	3.3166	0.0070	10 46 4.7	5.531	0.467	71.4	86 303 334	10 697
1478	7.7	56 3.37	3.3425	0.0072	11 52 34.7	5.523	0.471	69.7	73 149 153	11 704
1479	8.4	56 24.77	3.3572	0.0074	12 29 38.3	5-493	0.473	82.5	5 Beob.	12 714
1480	9.1	56 55.51	3.3136	0.0070	10 37 34.4	5.450	0.467	71.4	86 303 334	10 702
1481	8.8	4 57 19.39	+3.3882	+0.0075	+13 47 35.0	+5.416	-0.478	69.7	89 142 154	[13 787]
1482	8.7	57 31.75	3.3881	0.0075	13 46 59.6	5.399	0.478	83.7	142 755 814	13 789
1483	7.0	57 35.10	3.4097	0.0077	14 41 0.7	5.394	0.481	69.6	88 151 83 153 756 814	14 825
1484 1485	8.5 7.8 ⁷	57 37.94 57 46.96	3.3582	0.0073	12 31 19.3° 13 7 57.5	5.390 5.378	0.474	80.1 69.7	83 153 756 814 89 142 154	
			3.3727	0.0074					, , ,	
1486	9.0	4 58 3.06		+0.0071	+11 40 54.7	+5.355	-0.471	69.6	73 149	11 712
1487	9.2	58 5.37	3.3100	0.0068	10 27 17.1	5.352	0.467	82.6 60.6	303 R	[10 706]
1488	7.8	58 8.58 58 13.18	3.4191	0.0077	15 3 54.7 12 42 21.2	5.347	0.483	69.6 79.8	88 151 83 153 747 754	15 735 12 720
1489 1490	9.0 8.5	58 14.60	3.3628 3.3606	0.0072	12 36 49.1	5.341 5.330	0.475	79.6 69.6	73 83 149 153	
	_	-	1			5.339		-		
1491	8.7	4 58 19.06	+3.3657	+0.0073	+12 49 35.6	+5.332	-0.475	90.1	755 756	12 723
1492	8.9	58 19.68	3.4170	0.0077	14 58 26.6 13 40 26.7	5.332	0.483	69.6 69.6	88 151	14 828
1493 1494	9.0 8.9	58 19.71 58 23.02	3.3858 3.3848	0.0074	13 40 26.7	5.332 5.337	0.478	69.6	89 154 89 154	13 792 13 793
1494	8.1	58 46.91*	3.3727	0.0074	13 6 57.9	5.327 5.293	0.477	77.8	5 Beob.	13 797
1 1 1	1		1							
1496	8.8	4 58 48.58		+0.0068	+10 27 44.2	+5.291	-0.468	71.4	86 303 334	10 707
1497	8.9	58 49.50	3.3593	0.0072	12 33 3.1	5.289	0.475	69.6 84.2	83 153 5 Reals	12 724
1498 1499	8.8 8.9	59 5.60 59 16.83	3.3037 3.3859	0.0067	10 10 14.1 13 39 54.5	5. 267 5.251	0.467	84.2 69.6	5 Beob. 89 154	10 708 13 799
1500	9.0	59 24.97	3.3733	0.0073				77.8	_ 1	13 801
- , - ,									seg. 4 ⁸ O. 4 A.: 12 ^m seg	

¹ 9^m5 seq. 9^a 3'A.; 9^m5 praec. 16^a 2!5 B. ² BD 8.8; Schätz. 8.3 8.4 ⁸ 10^m5 seq. 4^a 0!4 A.; 12^m seq. 7^a 1'A. ⁴ BD 8.4 ⁵ 9^m5 seq. 1^a 0!5 B. ^a Dpl. med. ⁷ 7.5 7.5 8.4

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
1501	8.6	4h 59m 26:43	+3:3025	+0.0067	+10° 6' 58.4	+5:238	-0.467	78.3	303 334 439 441	10° 711
1502	8.8	59 27.42	3.3425	0.0070	11 49 46.3*	5.236	0.473	1.08	73 149 755 814	11 714
1503	8.6	59 33.98	3-3594	0.0071	12 32 39.6	5.227	0.475	69.6	83 153	12 727
1504	7.9	59 34.02	3.4009	0.0074	14 17 2.8	5.227	0.481	69.6	88 151	14 831
1505	8.6	59 37-74	3.3108	0.0067	10 28 21.4	5.222	0.468	71.4	86 303 334	10 712
1506	8.11	4 59 38.77	+3.3921	+0.0074	+13 55 6.6	+5.220	-0.480	70.0	142 154	13 803
1507	8.6°	59 45.22	3.3121	0.0067	10 31 32.0	5.211	0.469	72.5	303 334	10 713
1508	8.6	59 46.35	3.3815	0.0073	13 28 20.2	5.210	0.478	90.1	755 756	13 804
1509	8.3	59 50.80	3.4022	0.0074	14 20 2.0	5.203	0.481	70.4	88 151 300	14 832
1510	8.6	59 59.42	3.3387	0.0069	11 39 39.2	5.191	0.472	69.6	73 149	11 716
1511	8.8	5 0 0.70	+3.3868	+0.0073	+13 41 21.5	+5.189	-0.479	83.4	89 747 814	13 806
1512	8.8	0 34.25	3.3957	0.0073	14 3 8.5*	5.142	0.481	69.8	89 142 151 154	1 - 1
1513	9.3	0 35.08	3.3034	0.0066	10 8 35.9	5.141	0.468	81.o	57 R	[10 716]
1514	8.2	0 38.61	3.3991	0.0073	14 11 34.4	5.136	0.481	69.6	88 151	14 834
1515	8.23	0 39.49	3.3557	0.0070	12 22 22.8	5.135	0.475	69.6	83 153	12 732
1516	9.2	5 0 47.46	+3.4200	+0.0075	+15 3 23.0	+5.123	-0.484	82.6	306 R	[15 747]
1517	7.64	0 51.08	3.3171	0.0067	10 43 38.2	5.118	0.470	71.4	70 303 334	10 718
1518	8.9	0 53.43	3.3966	0.0073	14 5 2.0	5.115	0.481	69.6	88 151	[14 835]
1519	8.3	I 0.4I	3.4034	0.0073	14 21 58.4	5.105	0.482	70.6	88 151 278 300	
1520	8.6	1 26.98	3.3903	0.0072	13 48 46.6	5.068	0.480	81.8	5 Beob.	13 812
1521	8.35	5 I 34-53	+3.4174	+0.0074	+14 56 21.1*	+5.057	-0.484	70.6	89 154 278 300	14 839
1522	8.46	1 34.91	3.3901	0.0072	13 48 8.1	5.056	0.480	70.3	142 153 157 268	
1523	8.7	1 38.19	3.4206	0.0074	15 4 10.7	5.052	0.485	70.6	88 151 280 306	
1524	7.77	1 48.51	3.3376	0.0068	11 35 16.4	5.038	0.473	83.4	155 754 755	11 724
*1525	8.8	2 1.20	3.3663	0.0069	12 48 4.1	5.020	0.477	71.1 77.4	266 273 7478	12 736
1526	8.8	5 2 1.35	+3.3660	+0.0069	+12 47 6.2*	+5.019	-0.477	80.5	266 273 747 754	
1527	8.58	2 5.86	3.3064	0.0065	10 15 6.7	5.013	0.469	87.1	696 697	[10 721]
1528	8.7	2 12.71	3.3892	0.0071	13 45 20.3	5.003	0.481	70.0	142 157	13 817
1529	8.59	2 15.64	3.3317	0.0067	11 19 57.3	4.999	0.473	71.1	264 274	11 727
1530	8.710	2 17.70	3.3317	0.0067	11 19 50.3	4.996	0.473	71.1	264 274	11 728
1531	8.8	5 2 19.75	+3.3550	+0.0068	+12 19 0.8	+4.993	-0.476	77.4	266 273 756	12 738
1532	8.711	2 24.39	3.3998	0.0072	14 11 36.5	4.987	0.482	71.6	278 300	14 840
1533	8.7	2 50.98	3-3394	0.0067	11 38 59.2	4.949	0.474	90.1	754 755	11 731
1534	8.9	2 53.36	3.3726	0.0069	13 3 6.7	4.946	0.479	80.6	268 756	13 819
1535	8.312	3 4.06*	3.3178	0.0065	10 43 54.0	4.930	0.471	78.3	5 Beob.	10 725
1536	7.518	5 3 7.91	+3.3807	+0.0070	+13 23 20.0	+4.925	-0.480	70.0	142 157	13 821
1537	8.7	3 10.08	3.3914	0.0070	13 50 5.8	4.922	0.481	71.6	278 300	L 1
1538	8.9	3 10.54	3.3912	0.0070	13 49 40.1	4.922	0.481	71.6	278 300	13 822
1539	8.3	3 31.60	3.4226	0.0072	15 7 18.0	4.892	0.486	80.9	280 306 754 756	15 755
1540	9.0	3 44.42	3.4004	0.0070	14 11 56.7	4.874	0.483	71.6	278 300	14 842
1541	8.414	5 3 51.94	+3.4141	+0.0071	+14 45 49.0	+4.863	-0.485	71.7	280 306	14 843
1542	10.1	4 4.10	3.3530	0.0067	12 12 33.5	4.846	0.476	92.6	747 R	
1543	8.7	4 6.50	3.3533	0.0067	12 13 18.5*	4.842	0.477	82.4	5 Beob. 15	12 740
1544	8.8	4 49.69	3.3387	0.0065	11 35 44.2	4.781	0.475	71.1	264 274	11 740
1545	8.7	4 52.83	3.4010	0.0070	14 12 29.7	4.777	0.484	71.6	278 300	14 850
1546	8.9	5 4 58.02	+3.3491	+0.0066	+12 2 4.8	+4.769	-0.476	71.1	266 273	12 745
1547	8.6	4 59.84	3.3079	0.0063	10 17 14.2	4.767	1	78.3	5 Beob.	10 728
1548	8.9	5 9.00	3.3332	0.0064	11 21 45.3	4.754	0.474	70.8	155 264 274	11 741
1549	8.9	5 9.21	3.4214	0.0071	15 2 42.8	4.753	0.487	71.7	280 306	15 761
1550	8.7	5 16.71	3.3906	0.0068	13 46 16.2	4.743	0.482	70.0	142 157	13 828
	1 B	D 7.5; Schätz. 8	.0 8.2	3 BD 8	3.1 3 BD 7.	5; Schätz	8.0 8.4	4 BT	7.1 5 7.7 8.	3 8.7 8.4

¹ BD 7.5; Schätz. 8.0 8.2 ² BD 8.1 ³ BD 7.5; Schätz. 8.0 8.4 ⁴ BD 7.1 ⁵ 7.7 8.3 8.7 8.4 ⁶ 7.0 8.9 8.9 9.0 ⁷ Röthlich; 8.5 7.5 7.0; BD 7.1 ⁸ BD 9.1; Schätz. 8.6 8.5 ⁹ BD 8.0; Schätz. 8.5 8.5 ¹⁰ BD 8.0; Schätz. 8.7 8.7 ¹¹ BD 8.2 ¹² 7.8 8.7 8.4 8.2 8.5 ¹³ 7.0 8.0; BD 7.0 ¹⁴ BD 7.9 ¹⁵ Z.747 Mikr. 23.78 51.78 corr. in 23.78 48.72

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl	. 1875	5	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zo	nen		В	D.
1551	8.6	5h 5'	n 23.64	+3:3297	+0.0064	+110	12' 32	2."3	+4.733	-0.474	90.1	754	755			110	742
1552	8.8	5	40.63	3.3776	0.0067		13 18	_	4.709	0.481	71.1	268				13	829
1553	8.4	5	40.79*	3.3074	0.0062	10	15 19	9.2	4.709	0.471	81.1	6 E	Beob.			10	731
1554	9.0	5	42.92	3.3922	0.0068	13	49 44	4.2	4.706	0.483	71.6	278	300			13	830
1555	8.8	5	49.07	3.3907	0.0068	_	46 6		4.697	0.483	70.0		157			13	831
1556	8.8	5 5	54.86	+3.3918	+0.0068	+13	48 44	4.7	+4.689	-0.483	70.8	142	157	278	200	13	832
1557	8.71	5 6	8.45	3.3332	0.0064	11		2.9	4.670	0.475	69.6	77	155	-,-	3.0	\[11	743]
1558	8.9	6	28.60	3.3156	0.0062		35 54	- 1	4.641	0.472	71.1	264	274			10	733
1559	8.8	6	50.53	3.3502	0.0064		3 37	- 1	4.610	0.477	71.1	266	273			12	750
1560	8.7	7	2.14*	3.3331	0.0063		20 10		4.593	0.475	83.4	155		754		11	746
1561	9.0	5 7	5.51	+3.3215	+0.0062	+10	50 36	6.6	+4.589	-0.473	71.1	264	274			10	736
1562	8.7	7	11.96	3.3200	0.0062		46 40		4.579	0.473	69.0	57	70			10	737
1563	8.1	7	13.25	3.3471	0.0064		55 20		4.578	0.477	69.6	77	155			11	747
1564	8.6	7	22.29	3.3333	0.0063		20 25	- 1	4.565	0.475	69.6	77	155			11	748
1565	8.8	7	31.05	3.4226	0.0069	15	_	0.8	4.552	0.488	71.7	280	306			15	766
1566	8.42	•	•	_		_	•	- 1				268	_				
1567	8.8		44.94	+3.3581	+0.0064	+12	22 42 16 18	- 1	+4.533	-0.479	71.1	266	277			12	752
1568	9.1		45.51 47.57	3·3555 3·3315	0.0064		15 25	- 1	4.532 4.529	0.479	71.1 71.1	264	273 274			12 11	751
1569	8.9	7	52.45	3.3196	0.0061				-		69.0	1	70			10	751
1570	8.7	7	57.78	3.3698	0.0065	12	45 I3	4.9	4.522 4.514	0.473	71.1	57 268	277			12	741 754
		_										ı					
1571	7.9	5 8	1.17	+3.4193	+0.0068	+14		0.0	+4.510	-0.488	71.7	280	306			14	857
1572	8.9	8	40.66	3.3669	0.0064		44 21	- 1	4.453	0.481	71.1	268	277			12	755
1573	8.6	8	54.04	3.3250	0.0061		58 21	. 1	4.434	0.475	69.0	57	70			10	744
1574	7.28	9	7.52	3.3304	0.0061		11 56		4.415	0.476	71.1	264	274			11	756
1575	8.5	9	15.64	3.3509	0.0062	12	3 37	7.5	4.404	0.479	69.6	77	155			12	756
1576	8.9	5 9	17.27	+3.3034	+0.0059	+10	2 54	4.8	+4.401	-0.472	76.6	57		439	44 I	10	746
1577	8.8	9	25.13	3.3976	0.0065	14		8.8	4.390	0.485	70.0	142	157			13	843
1578	8.9	9	41.23	3.4101	0.0066	14		2.7	4.367	0.487	71.6	278	300			14	862
1579	9.0	9	50.77	3.3334	0.0061		18 54		4-354	0.476	71.1	264	274			11	759
1580	8.4	9	52.19*	3.3561	0.0062	12	16 10	0.4	4.352	0.480	80. 5	266	273	747	754	12	758
1581	8.4	5 9	59.33	+3.4250	+0.0066	+15	7 27	7.0	+4.341	-0.489	71.7	280	306			15	779
1582	8.14	10	4.96	3.3598	0.0062	12	25 31	1.7	4.334	0.480	71.1	268	277			12	760
1583	8.9	10	11.15	3.3719	0.0063	12	55 34	4.8	4.325	0.482	71.1	268	277			12	761
1584	7.75	10	11.73	3.3839	0.0063	13	25 42	2.8	4.324	0.484	70.0	142	157			13	848
1585	8.6	10	24.33	3.4070	0.0065	14	22 39	9.3	4.306	0.487	71.6	278	300			14	866
1586	8.2	5 10	28.38	+3.3399	+0.0060	+11	35 8	8.o	+4.300	-0.478	69.6	77	155			11	761
1587	8.4		42.22	3.3858	0.0063		30 5		4.280	0.484	70.0		157			13	850
1588	8.4	11	1.24	3.3806	0.0062		16 51		4.253	0.484	70.0	142	157			13	852
1589	8.7	11	26.55	3.3649	0.0061	12	37 18	8.5	4.217	0.482	71.1	266	273			12	767
1590	8.2	11	38.36*	3.3490	0.0060	11	57 20	0.0	4.200	0.479	69.6	77	155			11	763
1591	7.9	5 11	49.51*	+3.3845	+0.0062	+13	25 57	7.0	+4.184	-0.485	80 .0	142	157	747	754	13	856
1592	8.6	12	1.38	3.4070	0.0063	_	21 31	- 1	4.167	0.488	71.6	278	300			14	873
1593	7.96	12	11.92	3.3123	0.0057	10	24 2	2.0	4.152	0.474	69.0	57	70			10	752
1594	8.9	12	24.41	3.3170	0.0057	10	35 51	1.6	4.135	0.475	79-5	57	70	747	754	10	755
1595	9.1	12	51.49	3.3 76 6	0.0061	13	5 31	1.2	4.096	0.484	71.1	268	277			[13	863]
1596	8.0	5 13	0.43	+3.3845	+0.0061	+13	25 O	0.0	+4.083	-0.485	70.0	142	157			13	864
1597	9.5	13	3.51	3.4058	0.0062	_	17 48		4.079	0.488	92.6	747				[14	879]
1598	9.0	13	7.92	3.4007	0.0062	14			4.073	0.487	71.6		300			14	88o
1599	8.7	13		3.3382			28 49		4.045	0.479	71.1	264				11	772
1600	8.2	13	27.68	3.4214			55 47	- 1	4.044	0.490	71.7	280	306			14	881
	l R	D 9.2	;	BD 7.8	Schätz. 8.	8.2		3 p	BD 6.0; S	Schätz. 7	0 7.5	4	BD 4	7.1; S	chät=	. 8.1	8.2
		.o; BD		6 BD 8.		, •.5		_	0.0,	1·	- 1.3			,, .			~· ~
l	• •		-	•	-												

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl	. 18	75	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zo	nen		В.	D.
1601	7.41	5 ^h 13 ⁿ	a 29:04	+3.3211	+0.0057	+10°	45'	40.0*	+4.043	-0.476	79.5	57	70	754	755	100	758
1602	9.5	13	32.66	3.4061	0.0062	14	18	8.8	4.037	0.488	91.8	747	754	R		[14	882]
1603	8.9	13	58.33	3.3898	0.0060	13	37	30.4	4.000	0.486	70.0	142	157			13	868
1604	8.3	13	58.78	3.3404	0.0057	11	34	4.7	4.000	0.479	69.6	77	155			11	774
1605	8.4	14	6.36	3.3580	0.0058		- :	11.9	3.989	0.482	71.1	266	273			12	779
1606	8.7			+3.4078	+0.0061	+14	21	.6 8	+3.983	-0.489	71.6	278	300			14	886
1607	8.9	5 14 14	10.59 13.76	3.4188	0.0062	14		58.7	• • •	0.490	71.0	280	306			14	888
1608	7.72	_	15.95	3.3266	0.0056	10		0.9	3·9 7 9 3·975	0.477	70.0		-	264	274	10	760
1609	9.0	14 14	26.75	3.3803	0.0050			39.4	3.960	0.485	70.0	57 142	157	204	-14	13	870
1610	8,2	14	39.68	3.3639	0.0058			34.3	3.941	0.483	80.6	266		754	755	12	78o
i								1					273	754	755		
1611	9.0	5 14	44.93	+3.3081	+0.0055	+10		3.9	+3.934	-0.475	77.6	264	274	439	441	10	762
1612	9.0	15	1.83	3.4212	0.0061		-	16.4	3.910	0.491	71.6	278	30 0			14	889
1613	8,8	15	3.71	3.3065	0.0055	10	-	46.1	3.907	0.475	76.6	57	70	439	44 I	10	763
1614	8.4	15	6.09*	3.3517	0.0057	12		45.8	3.904	0.481	69.6	77	155			I 2	783
1615	8.7	15	29.98	3.3142	0.0055	10	26	56.8	3.870	0.476	69.0	57	70			10	766
1616	8.8	5 15	40.07	+3.3777	+0.0058	+13	6	27.0	+3.855	-0.485	71.1	268	277			13	875
1617	8.o	15	50.87	3.4052	0.0060	14	14	19.4	3.839	0.489	71.6	278	300			14	890
1618	8.8	16	2.61*	3-3344	0.0055	11	i7	43.7	3.823	0.479	70.3	77	155	264	274	11	782
1619	8.9	16	16.17	3.3350	0.0055	11		7.4	3.803	0.479	71.1	264	274		•	11	786
1620	9.0	16	21.44	3.3346	0.0055	11	18	11.3	3.796	0.479	70.6	155	274			11	787
1621	8.4	5 16	42.67	+3.3671	+0.0057	+12	10	21.6	+3.766	-0.484	71.1	266	273			12	788
1622		16	• •		0.0054		•			0.478	69.0					10	-
1623	7·4 8.9	1	57.92 10.98	3.3267 3.4163	0.0054			50.1	3.744	1	82.6	57 306	70 R			[14	770 897]
1623	8.9	17	14.18	3.4064	0.0059			35.8	3.725	0.491	71.6	278	300			14	898
1625	8.1 ⁸	17	44.38	3.3376	0.0054	•		58.1	3. 72 0 3.677	0.490	71.1	264	-			11	
1025	1	1 1	44.30	i	0.0054			•		· ·	71.1	204	214			**	793
1626	8.3	5 17	50.67	+3.3418	+0.0054	+11	35	26.4	+3.668	-0.481	69.6	77	155			11	795
1627	8.7	17	52.57	3.4168	0.0058	14		12.6	3.665	0.491	71.7	280	306			14	902
1628	8.2	18	3.58	3.3281	0.0054	11	0	43.6	3.649	0.479	69.0	57	70			10	773
1629	9.0	18	48.21	3.3911	0.0056	13	37	28.5	3.585	0.488	70.0	142				13	889
1630	8.8	19	2.42	3.3910	0.0056	13	37	15.3	3.565	0.488	80.1	142	157	754	756	13	891
1631	8.9	5 19	2.95	+3.3430	+0.0053	+11	37	52.1	+3.564	-0.481	71.1	264	274			11	108
1632	8.8	19	20.46	3.3388	0.0053	11		8.8	3.539	0.481	71.1	264	274			11	802
1633	7.94	19	44.49	3.3876	0.0055	13	28	15.8	3.505	0.488	70.0	142	157			13	893
1634	8.8	19	44.52	3.3699	0.0054			35.6	3.505	0.485	71.1	268	277			12	793
1635	8.8	19	48.18	3.4283	0.0057		8	4.7	3.499	0.494	82.6	306	R			_	_
1626	9.2	, ,,	F1 07	+2 2084						480	8	142	D			512	8041
1636 1637	6.3	5 19	51.97 4.98	+3.3984	+0.0055	+13		52.6	+3.494	-0.489 0.494	81.5 71.7		306			[13 15	894] 822
1638	8.4		13.17	3.3381	0.0052				3.475	0.494	70.3			264	27.4	_	807
1639	9.0		15.40	3.3772	0.0052			58.4 22.2	3.464 3.460	0.487	70.3		277	204	-/4	13	895
1640	8.5		16.66	3.3986	0.0055	_		11.0	3.458	0.490	70.0	1	157			13	896
								l		1							
1641	8.7	_	19.20	+3.3697	+0.0054	+12			+3.455	-0.485	71.1		277			12	794
1642	8.6	20		3.4013	0.0055			37.4	3.433	0.490	71.6		300			14	914
1643	8.5		39.44	3.4242	0.0056			28.9	3.426	0.493	71.6		300			14	915
1644	8.5		44.21	3.4229	0.0056			24.8	3.419	0.493	71.7	1	306			14	917
1645	8.75	20	44.60	3.3370	0.0052	111	3 I	50.9	3.418	0.481	90.1	754	756			11	810
1646	8.9	5 20		+3.3189	+0.0051	+10	36	22.3	+3.418	-0.478	69.0	57				10	781
1647	8.7	20	51.60	3.4244	0.0056			47.9	3.408	0.494	71.6	278	300			14	920
1648	8.7		53.81	3.3431	0.0052			6.4	3.405	0.482	69.6	77	155			11	812
1649	8.6		55.96	3.3405	0.0052			34-4	3.402	0.482	69.6	77				11	813
1650	8.3	20	57.21	3.3717	0.0053	12	48	16.7	3.400	0.486	80.6	268	277	754	756	12	797
	18	.0 6.8 7	-5 7-3	2 7.	5 7.0 8.0	8.3; BI	7.	0	8 BD	7.0; Sch	itz. 8.0 8	.2; 9 ^m	seq.	4 "		7.5	8.4
			atz. 8.8		- •	-	•					. •	•			. •	<i>^</i>
li .																	

^{4 7.5 8.4}

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl	l. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zo	nen		В	D.
1651	8.7	5 ^h 21 ⁿ	16:33*	+3:3559	+0.0052	+ I 2°	8' 45 ! 'o	+3.372	-0.484	8o.6	266	273	754	756	1 2°	799
1652	7·5¹	21	30.50	3.3905	0.0054	13	34 24.8	3.352	0.489	71.6	278	300			13	903
1653	8.9	21	34.75	3.3506	0.0051	11	55 27.2	3.346	0.483	69.6	77	155			11	816
1654	7.83	21	50.08	3.3634	0.0052	12	27 12.3	3.324	0.485	71.1	268	277			12	801
1655	8.5	21	5 7·3 5	3.3777	0.0052	13	2 43.3	3.314	0.487	70.0	142	157			13	907
1656	8.18	5 22	5.03	+3.3055	+0.0049	+10	I 55.4	+3.303	-0.477	76.6	57	70	439	44 I	10	790
1657	8.8	22	23.77	3.3056	0.0049	10	1 59.9	3.276	0.477	76.6	57	70	439	441	10	795
1658	8.4	22	24.03	3.3846	0.0052		19 28.9	3.275	0.488	70.0	142	157			13	908
1659	8.8	22	44.24	3.3885	0.0052	13		3.246	0.489	70.0	142	157			13	910
1660	7.64	22	47.69	3.3567	0.0051	12	10 8.1	3.241	0.484	71.1	266	273			12	803
• 1661	8.8	5 23	21.50	+3.3269	+0.0048	+10	55 1 6.3	+3.193	-0.480	69.0	57	70			10	796
1662	8.9	23	39.41	3.3068	0.0048	10	4 37.5	3.167	0.478	85.o	548	550			[10	798]
1663	8.9	23	42.10	3.3945	0.0052	13	43 0.0	3.163	0.490	70.0	142	157			13	914
1664	8.7	23	44.65	3.3480	0.0050		47 50.5	3.159	0.483	71.1	264	274			11	833
1665	8.7	23	50.47*	3.3591	0.0050	12	15 33.9°	3.151	0.485	80.6	266	273	754	756	12	808
1666	7.68	5 23	57.87	+3.3088	+0.0048	+10	9 21.3	+3.140	-0.478	76.6	57	70	439	441	10	800
1667	7.87	24	0.21	3.3066	0.0048	10	3 52.0	3.137	0.478	83.9	7 E	Beob.			10	801
1668	7.4	24	2.23	3.3529	0.0050	11	59 54.3	3.134	0.484	69.6	77	155			11	834
1669	8.9	24	6.23	3.3546	0.0050	12	4 10.8	3.128	0.485	80.6	266		754	756	12	809
1670	8.6	24	21.30*	3.3642	0.0050	12	27 47.8	3.107	0.486	80.6	268	277	756	757	12	810
1671	8.2	5 24	23.26	+3.4150	+0.0052	+14	32 50.0	+3.104	-0.493	71.6	278	300			14	933
1672	7.2	24	27.68	3.4220	0.0052	14	49 55.4	3.097	0.494	71.7	280	306			14	934
1673	8.9	24	30.68	3.3272	0.0048	10	55 33-3	3.093	0.481	71.1	264	274			10	803
1674	8.9	24	31.42	3.3520	0.0049	11	57 24.8	3.092	0.484	69.6	77	155			11	836
1675	8.8	24	50.48	3.4056	0.0051	14	9 48.0	3.064	0.492	71.6	278	300			14	935
1676	8.9	5 24	53.98	+3.3764	+0.0050	+12	57 48.5	+3.059	-0.488	71.1	266	268	273	277	12	813
1677	8.6	24	55.83	3.3317	0.0048	11	6 31.9	3.057	0.482	77-4	264	274	754		11	837
1678	8.8	25	0.25	3.3339	0.0048	11	11 58.4	3.050	0.482	69.6	77	155			11	838
1679	8.5	25	6.73	3.3327	0.0048	11	8 56.5	3.041	0.482	77-4	264	274	754		11	839
1680	8.6	25	11.29	3.3327	0.0048	11	8 52.7	3.034	0.482	75-3	77	264	274	756	11	840
1681	8.7	5 25	15.39	+3.3488	+0.0048	+11	49 12.8	+3.029	-0.484	69.6	77	155			11	841
1682	8.9	25	16.12	3.3473	0.0048	11	45 30.0	3.027	0.484	76.4	77	155	757		11	842
1683	8.9	25	21.31	3.3967	0.0050	13	47 32.6	3.020	0.491	70.0	142	157			13	916
1684	8.7	25	29.44	3.3092	0.0046	10	9 48.0	3.008	0.478	78.6	57	73	738	739	10	806
1685	8.7	25	38.82	3.4050	0.0050	14	7 42.5	2.995	0.492	71.6	278	300			14	939
1686	· 8. 8	5 25	52.29*	+3.3765	+0.0049	+12	57 35.7	+2.976	-0.488	77-4	266	273	757		12	815
1687	8.8	26	0.13	3.3432	0.0047	11	34 51.5	2.964	0.483	69.6		155			11	846
1688	9.1		13.01	3.4248	0.0051	i	55 34.2	2.945	0.495	71.7	280	-			[14	
1689	8.6	26	14.27	3.3320	0.0047		6 38.2	2.944	0.482	71.1		274			11	848
1690	6.38	26	48.16	3.4074	0.0049	14	12 57.2	2.895	0.493	71.6	278	300			14	947
1691	8.6	5 26	54.28	+3.4120	+0.0049	+14	24 3.9	+2.886	-0.494	71.6	278	300			14	948
1692	9.0	27	4.86	3-3355	0.0046	11	15 12.1*	2.871	0.483	83.4	155	754	757		11	853
1693	8.5	27	5.79	3.4246	0.0050	-	54 46.7	2.869	0.496	71.7		306				950
1694	9.1		14.51	3.3345	0.0046		12 30.7	2.857	0.482	81.1	77					854]
1695	8.8	27	18.68	3.3511	0.0047	11	54 0.6	2.850	0.485	76.4 79.8	ľ		7568	757	11	856
1696	9.2	5 27	23.29	+3.3865	+0.0048	+13	21 22.3	+2.844	-0.490	81.6	157	R			[13	921]
1697	8.4		25.54	3.4001	0.0048	13	54 56.1	2.841	0.492	71.6		300				922
1698	8.8	_	56.66	3.3315	0.0045		4 52.0	2.796	0.482	71.1	ı	274				861
1699	8.1	28	2.52	3.3859	0.0047		19 37.5	2.787	0.490	70.0		157			13	927
1700	8.4		16.85	3.3828	0.0047	13	12 3.6	2.767	0.490	70.0	[142	157			13	930
H	1 B	D 6.5	3 BD	6.9; Schi	itz. 8.0 7.7	. 8	7.8 7.3	3.7 8.5	4 BD	7.0 6 1	3D 9.	4	6 7.	7 6.9	8.4	8.0

¹ BD 6.5
² BD 6.9; Schätz. 8.0 7.7
³ 7.8 7.3 8.7 8.5
⁴ BD 7.0
⁵ BD 9.4
⁶ 7.7 6.5 8.4 8.0
⁷ 7.5 8.2 8.0 8.2 8.4 7.3 6.7
⁸ BD 5.7

J.								<u> </u>								
Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl.	875	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zo	nen		В.	D.
1701	5.91	5 ^h 28 ^m	19:25	+3:3094	+0:0044	+100	7 17:5	+2.763	-0.479	78.0	57	73	696	697	100	818
1702	8.5	28	26.45	3.4108	0.0048	14 20	34.4	2.753	0.494	71.6	278	300			14	956
1703	8.22	28	30.59	3.3161	0.0044	10 2	5 58.7	2.747	0.480	69.0	57	73			10	819
1704	8.7	28	34-54	3.3724	0.0046	12 40	7.3	2.741	0.488	71.1	266	273			12	824
1705	8.8	28	36.68	3.3504	0.0045	11 5	35.3	2.738	0.485	69.6	77	155			11	865
1706	9.0	5 28	42.18	+3.3462	+0.0045	+11 41	17.0	+2.730	-0.485	69.6	77	155		!	11	867
1707	8.7	28	46.63	3.3509	0.0045	•	49.2	2.724	0.485	69.6	77	155			11	868
1708	9.0	28	47.37	3.3337	0.0045	11 10		2.722	0.483	71.1	264	274			11	869
1709	8.0	29	7.94	3.3624	0.0045		14.0	2.693	0.487	71.1	268	277			12	829
1710	8.4	29	20.80	3.4168	0.0047		35.1	2.674	0.495	71.7	280	306			14	958
	1					_						_				
1711	9.2	5 29	22.28	+3.3521	+0.0045	+11 5		+2.672	-0.486	69.6	77	155			11	876
1712	8.7		33.84	3.3358	0.0044		52.5	2.655	0.483	71.1	264	274			11	878
1713	1.8	29	33.98	3.3544	0.0045	12		2.655	0.486	71.1	266	273			12	830
1714	8.7		35.48	3.4062	0.0047		3 46.1	2.653	0.494	71.6	278	300			14	959
1715	8.4	29	46.38	3.3480	0.0044	11 4	; 17.8	2.637	0.485	69.6	177	155			11	880
1716	8.5	5 29	59.61	+3.3635	+0.0045	+12 2	42.2	+2.618	-0.487	80.6 82.5	5 E	Beob.			12	833
1717	6.88	30	7.58	3.3288	0.0043	10 5	19.3*	2.607	0.482	74.0 70.0	5 E	Beob.			10	828
1718	8.7	30	10.72	3.3709	0.0045	12 4	48.6	2.602	0.489	71.1	268	277			12	834
1719	9.0	30	14.33	3.3906	0.0045	13 30	10.4	2.597	0.491	70.0	142	157			13	938
1720	8.7	30	22.93	3.3469	0.0044	11 4:	14.1	2.584	0.485	83.4 85.1	155	754	7 56δ	757	11	884
1721	9.3	5 30	25.64	+3.3288	+0.0043	+10 5	4.0	+2.581	-0.483	90.1	754	757			10	830
1722	7.8		28.44	3.4316	0.0047		58.6	2.576	0.497	71.7	280	306			15	871
1723	8.9	30	50.62	3.4298	0.0047	15		2.544	0.497	71.7	280	306			15	873
1724	8.6	30	59.81	3.4106	0.0045	14 18		2.531	0.495	71.6	278	300			14	965
*1725	8.9	31	13.05	3.3728	0.0044		56.4	2.512	0.489	71.1 77.4	268	-	7568	1	12	841
1 . 1		3.		1	ï								1300			
1726	8.6	5 31	30.35	+3.3686	+0.0043	+12 3		+2.487	-0.489	80.6 82.5	-	Beob.			12	843
1727	8.7	31	48.69	3.4223	0.0045		40.6	2.460	0.496	71.7	280	306			14	970
1728	8.6	31	51.20	3.3758	0.0044		15.9	2.457	0.490	71.1	268	277			12	848
1729	8.o ⁴	32	0.44	3.4150	0.0045		57.2	2.443	0.495	71.6	278	300			14	973
1730	8.9	32	0.59	3.3599	0.0043	12 1	3 56.8	2.443	0.487	71.0	266	273			12	850
1731	8.6	5 32	22.84	+3.3108	+0.0041	+10 1	20.4	+2.411	-0.480	87.1	696	697)	0.0
1732	8.5	32	23.13	3.3107	0.0041	10 11	15.5	2.410	0.480	78.o	57	73	696	697	10	838
1733	8.6	32	25.22	3.3486	0.0042	11 4	43.9	2.407	0.486	69.6	77	155			11	896
1734	8.4	32	29.58	3.3406	0.0042	11 2	5 49.3	2.401	0.485	71.1	264	274			11	898
1735	8.2	32	33.10	3.3527	0.0042		5 58.1	2.396	0.486	69.6	77	155			11	899
	8.5			+3.4212	+0.0044	+14 4	2 27 1	+2.386	-0.496	71.6			300	206	14	978
1736	7.7	5 32	52.22	3.3775	0.0043		3 3 1·1 7 4·4	2.368	0.490		268		500	500	12	852
1738	8.6	-	52.92	3.3128	0.0043		6.5	2.367	0.481	69.0	57	73			10	840
1739	8.7	33	7.82	3.3329	0.0041		5 18.3	2.346	0.484	79.8 81.9		lob.			11	901
1740	8.8		13.59	3.3329	0.0041		33.6	2.337	0.485	76.4		155	754		11	902
																-
1741	8.1	5 33		+3.3108	+0.0040	+10 10		+2.331	-0.480	78.0	57		696	697		841
1742	8.8		24.74	3.4219	0.0044	14 4		2.321	0.497	71.6		300			14	186
1743	8.2		25.18	3.4290	0.0044	_	7.5	2.321	0.498	71.7		306			15	888
1744	8.8	33		3.3496	0.0041		7 43.5	2.312	0.486	69.6		155			11	903
1745	8.98	33	38.69	3.4289	0.0044	15	58.3	2.301	0.498	82.6	306	K			[15	891]
1746	8.9	5 34	3.27	+3.3413	+0.0040	+11 2	7.0	+2.265	-0.485	70.3	77	155	264	274	11	906
1747	8.8	34	7.22	3.3688	0.0041	12 3		2.260	0.489	71.1		277			12	857
1748	9,0		21.25	3.3639	0.0041	12 2		2.239	0.488	71.1		273			12	858
1749	7.9	34	24.48	3.4321	0.0043		13.4	2.235	0.498	71.7	280	306			15	896
*1750	8.8		26.16	3.3810			53.9		0.491			157			13	954
	1 10							_			-		NT 77		_	
I	. в	D 6.5		BD 8.7	• 6	.3 0.7 0.7	7.5 -	-; röthlich	l	4 BD 7.2		•]	Nur Z	. 300	; ສນ	9.4

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Ртаес.	Var.	Ep.		Zoı	nen		В	. D.
17511	8.9	5h 34m 34.09*	+3:3650	+0:0041	+ 12° 25' 30"3	+2.221	-0.489	71.1	266	268	273	277	1 2°	862
1752	8.8	34 34.70	3.3999	0.0042	13 51 14.7	2.220	0.494	71.6	278	300			13	955
1753	8.8	34 42.51	3.3358	0.0040	11 13 1.4	2.209	0.484	71.1	264	274			11	910
1754	9.0	34 46.35	3.3655	0.0040	12 26 45.3	2.203	0.489	71.1	266	273	277		12	863
1755	8.7	34 47.13	3.4226	0.0042	14 46 6.7	2,202	0.497	71.6	278	300			14	985
1756	8.7	5 34 49.05	+3.4251	+0.0042	+14 52 20.4	+2.199	-0.497	71.7	280	306			14	986
1757	9.1	34 50.22	3.3082	0.0039	10 4 10.0	2.198	0.481	84.1	439	44 I			[10	851]
1758	8.8	34 55-54	3.3074	0.0039	10 1 59.2	2.190	0.480	76.6	57	70	439	441	10	852
1759	8.6	35 6.39	3.3920	0.0041	13 31 38.4	2.174	0.493	70.0	142	157			13	957
1760	8.6	35 20.26	3.3770	0.0040	12 54 51.0	2.154	0.491	71.1	268	277			12	869
1761	8.4	5 35 31.83	+3.4275	+0.0042	+14 57 46.2	+2.137	-0.498	71.7	280	306			14	988
1762	7.1	35 35.12	3.3180	0.0038	10 28 31.8	2.132	0.482	69.0	57	70			10	855
1763	8.7	35 39.84	3.4321	0.0042	15 8 45.6	2.125	0.499	71.7	280	306			15	904
1764	7.6	35 52.41	3.4066	0.0041	14 6 58.1	2.107	0.495	71.6	278	300			14	991
1765	8.7	35 58.99	3.3812	0.0040	13 4 58.1	2.098	0.491	70.0	142	157			13	964
1766	7.62	5 36 24.74*	+3.3173	+0.0038	+10 26 25.9	+2.060	-0.482	79.5	57	70	754	756	10	859
1767	8.7	36 24.79	3.4125	0.0040	14 21 0.4	2.060	0.496	71.6	278	300			14	998
1768	8.6	36 26.11	3.4099	0.0040	14 14 43.2	2.058	0.495	71.6	278	300			14	999
1769	8.2	36 33.63	3.3777	0.0039	12 56 6.5	2.048	0.491	71.1	268	277			12	875
1770	8.7	36 45.21	3.4195	0.0040	14 38 3.7	2.031	0.497	90.1	754	756			14	1003
1771	8.1	5 36 53.37	+3.3391	+0.0038	+11 20 43.8	+2.019	-0.485	70.3	77	155	264	274	11	920
1772	8.7	37 3.95	3.3710	0.0039	12 39 32.9	2.004	0.490	71.1	268	277			12	880
1773	8.9	37 7.54	3.3856	0.0039	13 15 22.4	1.998	0.492	70.0	142	157			13	967
1774	7.6	37 22.52	3.4289	0.0040	15 0 22.0	1.977	0.498	71.7	280	306			١	1008
1775	9.08	37 33.01	3.3202	0.0037	10 33 30.0	1.961	0.483	71.1	264	274			[10	864]
1776	8.3	5 37 37.30	+3.4168	+0.0039	+14 31 9.8	+1.955	-0.497	71.6	278	300			14	1010
1777	7.7	37 40.66	3.3638	0.0038	12 21 32.7	1.950	0.489	71.1	266	273			12	882
1778	8.54	37 42.67	3-3394	0.0037	11 21 3.6	1.947	0.486	90.1	754	756			11	929
1779	8.6	37 45.70	3.4172	0.0039	14 31 57.5	1.943	0.497	71.6	278	300				1012
1780	8.7	37 51.68	3.3490	0.0037	11 44 51.4	1.934	0.487	69.6	77	155			11	930
1781	8.5	5 37 59.01	+3.3922	+0.0038	+13 31 12.4	+1.923	-0.493	70.0	142	157			13	971
1782	7.2	37 59-34	3-3754	0.0038	12 49 56.4	1.923	0.491	71.1	268	277			I 2	884
1783	8.7	38 5.99	3.3179	0.0036	10 27 27.9	1.913	0.482	69.0	57	70			10	870
1784	8.54	38 8.00	3.3580	0.0037	12 7 4.2	1.911	0.488	80.6	266		754	757	_	885
1785	8.8	38 9.65	3.3205	0.0036	10 33 56.7	1.908	0.483	82.1	274	K			[10	871]
1786	8.5	5 38 12.45	+3.3955	+0.0038	+13 39 10.4	+1.904	-0.494	70.0	•	157			13	974
1787	8.1	38 20.73	3.3730	0.0037	12 44 3.8	1.892	0.491	71.1		277				889
1788	8.7	38 32.11	3.4200	0.0039	14 38 27.7	1.876	0.497	71.7	l .	306			1	8101
1789	8.9	39 0.78	3.3567	0.0036	12 3 35.3	1.834	0.488	70.6		273			12	892
1790	8.4	39 4.42	3.3249	0.0036	10 44 46.2	1.829	0.484	69 .0	57	70			10	876
1791	8.9	5 39 9.00	+3.3572	+0.0036	+12 4 53.0	+1.822	-0.488	70.3		155				893
1792	8.7	39 12.57	3.3082	0.0035	10 2 58.4	1.817	0.481	76.6	57		439	44 I		878
1793	8.5	39 23.16	3.3667	0.0036	12 28 8.0	1.801	0.490	71.1	1	277				894
1794	7.4	39 44.27	3.3283	0.0035	10 52 55.3	1.771	0.484	69.0	57	70		n - ¢		885
•1795	7.7	39 47.52	3.3311	0.0035	11 0 4.0	1.766	0.485	79-5	57		754	750	10	886
1796	8.9	5 39 57.89	+3.3353	+0.0035	+11 10 21.7	+1.751	-0.485	71.1	264	-			1	940
1797	5.8	40 5.94	3.4152	0.0037	14 26 23.7	1.739	0.497	71.6	278					1025
1798	7.9	40 11.24	3.3624	0.0036	12 17 26.7	1.731	0.489	71.1		273			12	896
1799	8.5	40 23.82	3.3700	0.0036	12 35 57.4	1.713	0.490	80.6		277	754	756		897
*1800	•							-	-	273			•	• •
	1 1	om sea. 2" 30" A.:	OME Drae	C. T4º 2!5 A	2 8,:	7.5 7.2	77: BD	8 2	3	BD	0.5 - 5	Schät	. a t	0.0

¹ 10^m seq. 2" 30"A.; 9".5 praec. 14" 2!5A.

² 8.1 7.5 7.2 7.7; BD 8.2

³ BD 9.5; Schätz. 9.1 9.0

⁴ BD 9.0

⁵ 11^m 35" 345°; 9".6 praec. 0".1 1!1 B.

Nr.	Gr.	A.R. 18	875	Praec.	Var.	Decl	. 18	375	Praec.	Var.	Ep.		Zoı	nen	-	В	. D.
1801	8.0	5 ^h 40 ^m 3	1:15	+3:4288	+0:0037	+14°	58'	58.6	+1.702	-0.499	71.7	280	306			140	1027
1802	6.11		7.57	3.4007	0.0036	13	-	5.9	1.693	0.495	70.0	142	157			13	979
1803	8.8	40 4		3.3896	0.0035			52.8	1.679	0.493	70.0	142	157			13	981
1804	8.6		8.63	3.3559	0.0035	-	1	8.6	1.663	0.488	71.1	266	273			12	901
1805	7.5	_	1.37	3.3645	0.0035			16.8	1.659	0.490	71.1	268	277			12	902
1806	8.4	-	5.62	+3.3323	+0.0034	+11	2	35.6	+1.653	-0.485	71.1	264	274			11	943
1807	8.72	, • •	2.60	3.3696	0.0035			48.4	1.642	0.490	82.1	268	R			[12	904]
1808	8.6	•	0.50	3.3690	0.0034			13.6	1.616	0.490	71.1	268	277			12	907
1809	7.3	_	7.91	3.3544	0.0034			10.4	1.591	0.488	69.6	77	155			11	945
1810	8.2		9.00	3.4057	0.0035	14		48.5	1.575	0.496	71.6	278	300			14	1034
18118	8.7				+0.0035		40	50.4	+1.572	-0.499	80.9	280	306	754	756	14	1033
1812	8.5		0.63	+3.4252 3.3666		+14		13.5	1.571	0.490	71.1	266	273	154	150	12	909
1813	8.6	· ·	2.63	3.3582	0.0034	12		27.8	1.556	0.489	71.1	266	273			12	910
1814	8.5	•	0.33	3.4016	0.0034			45.4		0.495	70.0	142	157			13	988
1815	8.44	42 2	1	3.4140	0.0034 0.0035	_	-	47.5	1.544 1.539	0.497	71.6	278	300			_	1036
				_								1	_				_
1816	8.4		4.40	+3.3768	+0.0034	+12			+1.538	-0.492	71.1	268	277			12	911
1817 1818	5.65		1.61	3.3704	0.0034			33.7	1.528	0.491	71.1	268 266	277			12	912
11 1	9.0	_	2.99	3.3595	0.0033	12		33.5	1.526	0.489	71.1		273	7 - 4	6		913
1819 1820	8.8 8.3		4.72	3.3560	0.0033		1	6.6	1.523 1.516	0.489	80.6 69.0	266 57	² 73	754	120	12	914 897
i 1	i i		9.58	3.3237	0.0033	10	40	5 3 ·5	1.510	0.404	09.0						- 1
1821	8.2		9.82	+3.4255	+0.0034	+14	-		+1.501	-0.499	71.7	280	306				1037
1822	8.4		8.98	3.3615	0.0033		•	26.5	1.488	0.490	71.1	268	277			12	916
1823	8.7		9.29	3.3478	0.0033			40.5	1.487	0,488	69.6	77	155			11	949
1824	8.9		4.18	3.3862	0.0033	13	_	6.2	1.466	0.493	70.0	142	157			13	994
1825	8.7	43 1	8.89	3.4129	0.0034	14	19	52.4	1.459	0.497	71.6	278	300			14	1040
1826	5.8	5 43 2	2.22	+3.4113	+0.0034	+14	16	1.3	+1.454	-0.497	71.7	280	306			14	1041
1827	8.6	43 20	6.12	3.3885	0.0033	13	20	38.1	1.448	0.493	70.0	142	157			13	996
1828	8.5		9.12	3.4008	0.0033	13	50	37.3	1.444	0.495	70.0	142	157			13	997
1829	8.9		6.78	3.3675	0.0033	12		0.5	1.433	0.490	71.1	268	277			12	918
1830	9.0	43 3	9.03	3.3424	0.0032	11	27	4.2	1.430	0.487	70.8	155	264	274		11	952
1831	8.4	5 43 40	0.65	+3.3195	+0.0032	+10			+1.427	-0.484	69.0	57	70			10	903
1832	7.3	43 4	1.67	3.4148	0.0033	14	24	18.0	1.426	0.497	71.7	280	306			14	1047
1833	7.1	43 4		3.4050	0.0033	14	0	31.9	1.420	0.496	71.6	278	300			14	1048
1834	8.8	43 4	8.38	3.3575	0.0032	12	-	23.9	1.416	0.489	71.1	266	273		_	12	919
1835	8.8	43 5	2.43	3.3173	0.0031	10	24	41.98	1.410	0.483	80.6 83.7	264	274α	754	756	10	904
1836	8.6	5 43 5	2.63	+3.4051	+0.0033	+14	0	50.6	+1.410	-0.496	71.6		300			14	1050
1837	8.6		6.40	3.4201	0.0033			6.5	1.404	0.498	71.7		306			14	1051
1838	8.6		0.04	3.3212	0.0031	10	34	18.8	1.399	0.484	71.1		274			10	, •
1839	7.77	44	5-37	3.3426	0.0032	11	27	38.4	1.391	0.487	70.6	1	leob.			11	
1840	8.5	44 1	0.58	3.3322	0.0031	11	I	44-4	1.384	0.485	90.1	754	756			11	954
* 1841	8.8	5 44 3	2.94	+3.3126	+0.0031	+10	I 2	58.7	+1.351	-0.483	76.6	57	70	439	441	10	908
1842	8.8	44 3		3.3885	0.0032			12.3	1.345	0.494	70.0	142	157			[13	1003]
1843	8.7	44 4		3.4065	0.0032	14	4	6.8	1.330	0.496	71.6	278				14	1055
1844	8.58	44 4	8.14	3.4243	0.0032	14	46	58.9	1.329	0.499	71.7	280	306				1054
*1845	8.9	44 5	3.42	3.3171	0.0031	10	24	4.7	1.321	0.483	69.0	57	70			10	910
1846	8.5	5 44 5	5.99	+3.3231	+0.0031	+10	38	58.9	+1.317	-0.484	69.0	57	70			10	911
1847	8.29		6.67	3.4140	0.0032			10.3	1.316	0.497	71.7	280	306				1058
1848	8.8		9.12	3.3890	0.0032			22.9	1.298	0.494	83.4	157	754	756		13	1007
1849	8.6	45 1	3.23	3.3764	0.0031		_	38.8	1.292	0.492	71.1	268	277			12	925
1850	9.3	45 1	4.70	3.4333	0.0032	15	8	28.8	1.290	0.500	90.1	754	756			[15	962]
l	1 B	D 5.3	2 N	Tur Z. 268;	BD 9.2	3	9 ^m	6 prae	c. 12ª 0!6 <i>l</i>	۸.	4 9 ^m 2 8" 2	60°		⁵ 5.0	6.3	BD	5.1
'	6 Z. 27	- 3.3 4 [47.4]			8 7.7 8.0				8 BD 9	.o; Schät	z. 8.5 8.6		9 BD				-
I I	-			- •	- •		•		-								- 1

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	В. D.
1851	5.6	5h 45m 16:23	+3:4083	+0.0032	+14° 8' 15.5	+1.288	-0:497	71.6	278 300	14° 1060
1852	8.9	45 20.66	3.3691	0.0031	12 32 36.9	1.282	0.491	71.1	268 277	12 926
1853	8.7	45 26.09	3.3631	0.0031	12 17 54.0	1.274	0.490	71.1	266 273	12 927
1854	8.7	45 31.85	3.3101	0.0030	10 6 30.4	1.265	0.482	76.6	57 70 439 441	10 913
1855	9.2	45 32.05*	3.4331	0.0032	15 8 0.4*	1.265	0.500	95.2	R(2)	15 966
1856	8.9	5 45 34.06	+3.3683	+0.0031	+12 30 38.9	+1.262	-0.491	71.1	268 277	12 928
1857	8.7	46 1.40	3.4260	0.0031	14 50 50.4	1.222	0.499	71.7	280 306	14 1064
1858	9.2	46 7.62	3.4140	0.0031	14 21 49.2	1.213	0.497	82.6	300 R	[14 1065]
1859	8.11	46 13.46	3.3507	0.0030	11 47 12.2	1.205	0.488	71.1	264 274	11 960
1860	8.7	46 14.64	3.4298	0.0031	15 0 3.9	1.203	0.500	71.7	280 306	14 1066
1861	8.7	5 46 18.36	+3.3774	+0.0030	+12 52 49.7	+1.198	-0.492	71.1	268 277	12 932
1862	8.7	46 29.58	3.4150	0.0031	14 24 9.8	1.181	0.498	71.6	278 300	14 1067
1863	8.4	46 35.07	3.4016	0.0030	13 51 39.4	1.173	0.496	70.0	142 157	13 1018
1864	8.5	46 52.68	3.4319	0.0031	15 4 51.2	1.148	0.500	71.7	280 306	15 975
1865	8.42	46 58.10	3.3657	0.0029	12 23 59.2	1.140	0.491	71.1	266 273	12 937
				,	_	_	"	•]	
1866	9.0	5 47 2.88	+3.3678	+0.0029	+12 29 5.9	+1.132	-0.491	80.6	268 277 754 756 5 Beob.	12 939
1867	8.4	47 3.74*	3.3132	0.0029	10 13 55.2	1.131	0.483	79.7	1	
1868	8.8	47 5.20	3.3568	0.0029	12 2 8.3	1.129	0.489	71.1 80.6	266 273 268 277 754 757	12 941 12 942
1869 *1870	8.4	47 7.87	3.3688	0.0029	12 31 28.3 10 12 58.9	1.126	0.491	76.6	57 70 439 441	10 926
1	7·5³	47 15.23	3.3120	0.0029	10 12 50.9	1.115				
1871	6.1	5 47 18.10	+3.3211	+0.0029	+10 33 29.9	+1.111	-0.484	69.0	57 70	10 927
1872	7.24	47 33.28	3.3496	0.0029	11 44 15.6	1.089	0.488	69.6	77 155	11 964
1873	8.0	47 38.30	3.3429	0.0029	11 27 34.3	1.081	0.487	70.4	77 264 274	11 965
1874	7.85	47 39.59	3.4008	0.0029	13 49 40.2	1.079	0.496	71.1	142 278 300	13 1026
1875	8.3	47 41.98	3.4006	0.0029	13 49 10.3	1.076	0.496	71.1	142 278 300	13 1027
1876	7.5	5 47 48.95	+3.4099	+0.0029	+14 11 39.1	+1.066	-0.497	71.6	278 300	14 1074
1877	8.6	48 13.54	3.3773	0.0029	12 52 13.0	1.030	0.492	71.1	268 277	12 946
1878	9.4	48 16.17	3.3421	0.0028	11 25 34.7*	1.026	0.487	83.4	155 754 756	11 968
1879	8.3	48 23.79	3.3186	0.0028	10 27 6.5	1.015	0.484	69.0	57 70	10 932
1880	9.06	48 28.81	3.3793	0.0028	12 57 4.7	1.008	0.493	82.1	273 R	[12 949]
1881	8.5	5 48 32.69	+3.4095	+0.0029	+14 10 35.8	+1.002	-0.497	71.6	278 300	14 1079
1882	8.4	48 36.20	3.3800	0.0028	12 58 40.8	0.997	0.493	71.1	268 273 277	12 950
1883	9.07	48 39.11	3.3508	0.0028	11 47 9.3	0.993	0.489	69.6	77 155	11 970
1884	8.6	48 48.25	3.4046	0.0028	13 58 36.5	0.979	0.496	71.1	157 278 300	13 1035
1885	7.78	48 54.83	3.4032	0.0028	13 55 5.2*	0.970	0.496	78.7	5 Beob.	13 1036
*1886	8.7	5 48 55.18	+3.4031	+0.0028	+13 55 3.4	+0.969	-0.496	94.9	R(3)	13 1037
1887	8.4	48 58.11	3.3791	0.0028	12 56 26.1	0.965	0.493	71.1	266 273	12 951
1888	8.1	49 3.97	3.3439	0.0027	11 29 58.0	0.956	0.488	70.8	155 264 274	11 971
1889	9.1	49 6.48	3.3790	0.0028	12 56 12.1	0.953	0.493	80.6	266 757	12 953
1890	8.8	49 15.56	3.3372	0.0027	11 13 24.4	0.940	0.487	71.1	264 274	11 972
1891	8.7	5 49 17.08	+3.4183	+0.0028	+14 31 38.7	+0.937	-0.498	71.7	280 306	14 1081
1892	9.09	49 25.92	3.4022	0.0028	13 52 37.8	0.924	0.496	81.6	157 R	[13 1042]
1893	8.6	49 35.39	3.3324	0.0027	11 1 19.8	0.911	0.486	71.1	264 274	11 974
1894	8.8	49 38.84	3.3828	0.0027	13 5 24.7	0.906	0.493	70.7	142 268 277	13 1043
1895	1.8	49 39.67	3.4316	0.0028	15 3 36.4	0.904	0.500	71.7	280 306	15 991
*1896	8.9		1			+0.901	-0.484	69.0	57 70	10 936
1897	9.1	5 49 42.09 49 44.67*	+3.3205		+10 31 50.9 13 6 24.0	0.897	0.493	77.4	268 277 756	13 1044
1898	6.0 ¹⁰		3.3440		11 30 9.3	0.889	0.488	69.6	77 155	11 975
*1899	8.7	49 53.55	3.3647	1	12 21 9.5	0.884	0.491	77.4	266 273 757	12 956
1900	8.911		3.3974	1						[13 1047]
	•				5 · Schätz, 8,5 8,4			•	• •	7.8 8.3

¹ BD 7.5; Schätz. 8.0 8.3 ² BD 7.5; Schätz. 8.5 8.4 ⁸ 7.3 6.8 7.8 8.2 ⁴ 7.7 6.7 ⁵ 7.3 7.8 8.3 ⁶ Nur Z. 273; BD 9.5 ⁷ BD 8.5 ⁸ BD 7.0; 8.2 7.5 8.2 7.0 7.5; 9^m6 praec. 5^a 0.2 B. ⁹ Nur Z. 157; BD 9.5 ¹⁰ Nur Z. 155; BD 6.5 ¹¹ Nur Z. 278; BD 9.4

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen		B. D.
1901	8.4	5 ^h 50 ^m	14:37	+3:3128	+0.0026	+10°12' 36.3	+0.854	-o!483	77.5	57 70 612	613	10° 939
1902	9.0	50	16.18	3.3602	0.0026	12 9 55.5	0.851	0.490	71.1	266 273	-	12 957
1903	8.7	50	16.58	3.3129	0.0026	10 12 49.6	0.851	0.483	86.1	612 613		
1904	8.4	50	19.35	3.3422	0.0026	11 25 35.0	0.847	0.487	69.6	88 155		11 977
1905	8.8	50	21.08	3.3686	0.0026	12 30 34.6	0.844	0.491	71.1	268 277		12 958
1	1			ı				1	-			
1906	7.51	5 50	24.10 26.59	+3.4063	+0.0027	+14 2 30.6	+0.840	-0.497	1.18	300 757		14 1088
1907	8.9			3.3820	0.0027	13 3 15.0	0.836	0.493	70.0	142 157		13 1051
1908	8.3	50	29.03	3.3976	0.0027	13 41 23.1	0.832	0.495	81.1	300 754		13 1052
1909	8.6	50	30.68	3.4281	0.0027	14 55 2.2	0.830	0,500	71.7	280 306		14 1089
1910	8.7	50	33.31	3.4278	0.0027	14 54 13.7	0.826	0.500	71.7	280 306		14 1090
1911	8.7	5 50	33.53	+3.3778	+0.0026	+12 53 4.2	+0.826	-0.493	71.1	268 277		12 959
1912	9.1	50	39.72	3.3814	0.0026	13 1 51.7	0.817	0.493	70.0	142 157		13 1054
1913	8.2	50	41.12	3.4218	0.0027	14 39 57.4	0.815	0.499	71.6	278 300		14 1091
1914	8.6	50	44.01	3.4289	0.0027	14 56 53.5	0.810	0.500	77.8	280 306 758		14 1093
19152	8.9	50	51.38	3.3721	0.0026	12 39 12.0	0,800	0.492	77-4	266 273 756		12 961
1916	8.3	5 51	3.05	+3.3773	+0.0026	+12 51 55.1	+0.783	-0.493	71.1	268 277		12 963
1917	8.6	51		3.3800	0.0026	12 58 21.9	0.759	0.493	71.1	268 277		12 965
1918	8.7	51	28.35	3.3109	0.0025	10 7 36.7	0.746	0.483	79.1		697	10 948
1919	8.9	51	35.82	3.3125	0.0025	10 11 38.0	0.735	0.483	75.4	6 Beob.	-,,	10 949
1920	8.68	•	36.63	3.3099	0.0025	10 5 6.2	0.734	0.483	88.1	696 697 754		10 950
					-	•	_	_		i		l
1921	8.7	5 51	46·8o	+3.4302	+0.0026	+14 59 48.1	+0.719	-0.500	71.7	280 306		14 1100
1922	8.8	51	50.92	3.4138	0.0025	14 20 16.2	0.713	0.498	71.6	278 300		14 1102
1923	6.7	51	• ••	3.3756	0.0025	12 47 38.6	0.713	0.492	71.1	266 273		12 968
1924	9.0	-	51.90	3.3128	0.0025	10 12 25.3	0.712	0.483	84.3	5 Beob.		10 954
1925	8.8	52	12.30	3.3781	0.0025	12 53 31.8	0.682	0.493	71.1	268 277		12 971
1926	8.2	5 52	17.61	+3.3985	+0.0025	+13 43 22.5	+0.674	-0.496	70.0	142 157		13 1065
1927	8.6	52	21.62	3.3502	0.0025	11 44 59.7	0.668	0.489	71.1	264 274		11 986
1928	8.1	52	26.72	3.3675	0.0024	12 27 33.1	0.661	0.491	71.1	266 273		12 975
1929	8.8	52	31.24	3.3561	0.0024	11 59 40.2*	0.654	0.489	79.9	88 155 754	756	11 990
1930	8.6	52	58.66	3.3817	0.0024	13 2 23.0	0.614	0.493	70.0	142 157		13 1072
1931	7.8	5 53	5.80	+3.4333	+0.0024	+15 7 14.8	+0.604	-0.501	71.7	280 306		15 1018
1932	8.8		13.19	3.3597	0.0024	12 8 27.4	0.593	0.490	71.1	266 273		12 979
1933	7.8		15.75	3.3710	0.0024	12 36 5.8	0.590	0.492	71.1	268 277		12 980
1934	9.0	53	24.65	3.3546	0.0024	11 55 43.2*	0.576	0.489	81.1	88 R		[11 993]
1935	8.2	53	32.52	3.4290	0.0024	14 56 54.7	0.565	0.500	71.7	280 306		14 1109
								امًا		l .		
1936	8.6	5 53		+3.3129	+0.0023	+10 12 32.0	+0.563	-0.483	77.5	57 70 612		
1937	8.6		35.17	3.3558	0.0023	11 58 50.3*	0.561	0.489	79.9	88 155 754	756	
1938	8.6		54.39	3.3786	0.0023	12 54 47.0	0.533	0.493	71.1	268 277		12 984
1939	8.6		55.29	3.4229	0.0023	14 42 7.3	0.532	0.499	71.8	280 300 306		14 1112
1940	8.6	53	55.61	3.3496	0.0023	11 43 26.8	0.531	0.488	69.6	88 155		11 996
1941	8.7	5 54	0.93	+3.4245	+0.0023	+14 45 49.6	+0.523	-0.499	71.8	278 300 306		14 1114
1942	8.7	54	.3.86	3.3605	0.0023	12 10 10.1	0.519	0.490	71.1	266 273		12 985
1943	8.3	54	6.52	3.3174	0.0023	10 23 37.6	0.515	0.484	69.0	57 70		10 973
1944	8.8	54	7.67	3.3731	0.0023	12 41 8.6	0.514	0.492	71.1	268 277		12 986
1945	7.8	54	26.07	3.3839	0.0023	13 7 32.8	0.487	0.493	70.0	142 157		13 1076
19464	8.7	5 54	26.40	+3.3914	+0.0023	+13 25 47.3	+0.486	-0.495	90.1	754 756		13 1077
1947	8.9			3.3317	0.0022	10 59 11.1	0.480	0.486	82.1	274 R		[10 975]
1948	8.8		37.16	3.3939	0.0023	13 31 51.5	0.471	0.495	70.0	142 157		13 1078
1949	9.5		38.92	3.3327	0.0022	11 1 42.2	0.468	0.486	93.1	R		
1950	9.1		50.21	3.3829	0.0022	_		0.493	91.8	754 757 R		[13 1080]
						-	_		•			
1	٠ 8	.1 6.9	- 9	m2 praec.2	2 0.7 A.	8 BD 9.1	• 973	praec. 5	0.2 B.; 9"	'1 seq. 1" 1'6 B.		
]												

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B.D.
1951	8.8	5h 54m 50.47	+3:3825	+0.0022	+13° 4' 2"3	+0.452	-0.493	76.7	142 157 757	13° 1079
1952	8.6	55 5.40	3.4274	0.0022	14 52 44.6	0.430	0.500	71.7	280 306	14 1115
1953	8.21	55 6.14	3.3479	0.0022	11 39 11.1	0.429	0.488	69.6	88 155	11 1002
1954	8.9	55 13.20	3.3602	0.0022	12 9 25.7	0.418	0.490	71.1	266 273	12 992
1955	9.52	55 14.54	3.3828	0.0022	13 4 54.4	0.416	0.493	94.2	R(2)	[13 1083]
1956	8.3	5 55 19.83	+3.3796	+0.0022	+12 56 58.5	+0.409	-0.493	71.1	268 277	12 993
1957	8.9	55 20.74	3.3471	0.0022	11 37 11.7*	0.407	0.488	69.6	88 155	11 1003
1958	7.98	55 26.80	3.3879	0.0022	13 17 17.8	0.399	0.494	84.1	300 756 757	13 1084
1959	7.8	55 30.66	3.3814	0.0022	13 1 24.5	0.393	0.493	70.0	142 157	13 1085
1960	8.9	55 33.84	3.3324	0.0022	11 0 45.7	0.388	0.486	71.1	264 274	11 1004
						_		•	I ''	
1961	8.5	5 55 37.12	+3.3727	+0.0022	+12 40 6.2	+0.384	-0.492	71.1	268 277	12 994
1962	8.5	55 46.06	3.3342	0.0021	11 5 24.2	0.370	0.486	71.1	264 274	11 1005
1963	8.4	56 1.66	3.4146	0.0021	14 21 57.3 11 5 58.6	0.348	0.498	75.3	5 Beob.	14 1124
1964	9.0	56 3.03	3.3345	0.0021	11 5 58.6 12 35 48.8	0.346	0.486	71.1	264 274 266 273	11 1006
1965	8.5	56 3.47	3.3710		_	0.345	0.492	71.1		12 999
1966	8.0	5 56 13.80	+3.3715	+0.0021	+12 37 0.8	+0.330	-0.492	71.1	266 268 273 2	* * 1
1967	7.9	56 20.74	3.3354	0.0021	11 8 8.2	0.320	0.486	70.1	88 155 264	11 1007
1968	8.3	56 24.04	3.3342	0.0021	11 5 22.0	0.315	0.486	71.1	264 274	11 1008
1969	6.2	56 26.14	3.3486	0.0021	11 40 52.8*	0.312	0.488	69.6	88 155	11 1009
1970	8.4	56 33.85	3.4144	0.0021	14 21 20.1	0.301	0.498	85.1	300 754 756 7	58 14 1128
1971	8.54	5 56 34.06	+3.3232	+0.0021	+10 37 49.6*	+0.300	-0.485	77.7	57 70 R	10 987
1972	8.2	56 44.17	3.4296	0.0021	14 57 54.5	0.286	0.500	71.7	280 306	14 1129
1973	8.4	56 45.32	3.3836	0.0021	13 6 40.6	0.284	0.493	70.0	142 157	13 1092
1974	8.9	56 46.04	3.3844	0.0021	13 8 32.1	0.283	0.494	81.6	157 R	[13 1093]
1975	8.8	56 46.13	3.3439	0.0021	11 29 19.1	0.283	0.488	69.6	88 155	11 1011
1976	8.8	5 56 46.20	+3.3111	+0.0021	+10 7 51.4	+0.283	-0.483	86.1	612 613	[10 989]
1977	8.9	56 48.44	3.3228	0.0021	10 36 57.3	0.279	0.485	69.0	57 70	[10 988]
1978	8.7	57 0.45	3.4212	0.0020	14 37 40.7	0.262	0.499	77.8	280 306 754	14 1131
1979	8.6	57 2.76	3.3948	0.0020	13 34 4.2	0.258	0.495	70.0	142 157	13 1094
1980	8.4	57 4.98	3.4074	0.0020	14 4 34.7	0.255	0.497	71.6	278 300	14 1133
1981	8.8	5 57 6.45	+3.3693	+0.0020	+12 31 47.2	+0.253	-0.491	78.1	266 273 828	12 1005
1982	8.5	57 11.67	3.3325	0.0020	11 1 8.3	0.245	0.486	71.1	264 274	11 1012
1983	9.0	57 13.07	3.3751	0.0020	12 45 59.0	0.243	0.492	71.1	268 277	12 1006
1984	8.5	57 16.71	3.4022	0.0020	13 51 54.9	0.238	0.496	71.6	278 300	13 1095
1985	8.54	57 30.28	3.3983	0.0020	13 42 25.1	0.218	0.496	70.0	142 157	13 1099
1986	8.25	5 57 45.11	+3.3203	+0.0020	+10 30 49.3	+0.197	-0.484	70.0	57 70 264 2	74 10 991
1987	8.8	57 47.03	3.3815	0.0020	13 1 27.2	0.194	0.493	83.4	157 756 757	13 1100
1988	7.1	57 50.52	3.4155	0.0020	14 23 57.1	0.189	0.498	71.7	280 306	14 1136
1989	8.7	58 0.51	3.3297	0.0020	10 54 8.0	0.174	0.486	69.0	57 70	10 995
19906	8.7	58 8.86	3.4231	0.0019	14 42 19.8	0.162	0.499	77.8	280 306 758	14 1137
1991	8.6	5 58 12.82	+3.3888	+0.0019	+13 19 22.3	+0.156	-0.494	70.0	142 157	13 1102
1991	8.8	58 18.26	3.3725	0.0019	12 39 28.6	0.149	0.494	70.0	266 273	12 1008
1992	8.1	58 19.72	3.4201	0.0019	14 34 58.7	0.149	0.492	71.7	280 306	14 1139
1994	8.8	58 22.20	3.3672	0.0019	12 26 25.6	0.143	0.491	71.1	266 273	12 1009
1995	8.8	58 25.17	3.3496	0.0019	11 43 19.3	0.137	0.488	69.6	88 155	11 1019
	í l		1						•	
1996	8.9 8.5	5 58 32.82	+3.3202	+0.0019	+10 30 28.7	+0.127	-0.484	71.1	264 274	10 997
1997	9.6	58 37.00 58 38.15	3.3739 3.3926	0.0019	12 42 59.5 13 28 30.0	0.121	0.492	77·4 90.1	268 277 757	12 1012
1999	8.1	58 43.89	3.3376	0.0019	11 13 35.3	0.119	0.495	69.6	754 756 88 155	13 1103
2000	8.8	58 55.85	3.3478	0.0019		0.093		69.6	88 155	11 1022
	•									
l .		^m .7 25" 106° seq. 11" 0:4 A.;		össe nach	RD 8	8.4 7.5 7.	7	4 BD 9.	0 5 8.1	7.5 8.6 8.6
	3.3	sequir Oupra;	7.4 seq.15	J.O D.						

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1	875	Praec.	Var.	Ep.		Zon	en		В	. D.
2001	8.o	5h 58	^m 59:88	+3:3683	+0.0019	+ 1 2° 29	14.4	+0.088	-0.491	71.1	266	273			1 2°	1013
2002	8.31	59	2.09	3.3943	0.0018	13 32		0.084	0.495	70.0	142	157				1105
2003	8.8	59	4.35	3.3787	0.0019	12 54		0.081	0.493	71.1	268	277			_	1014
2004	8.9	59	23.10	3.3646	0,0018	12 20		0.054	0.491	71.1	266	273			12	1018
2005	8.7	59	25.40	3.3871	0.0018	13 15	4.7	0.050	0.494	70.0	142	157			13	1 108
*2006	9.0	5 59	30.77	+3.3262	+0.0018	+10 45	27.9	+0.043	-0.485	92.7	756	R			_	_
2007	7.3	59	32.14	3.3263	0.0018	10 45	-	0.041	0.485	79.5	57	70	756	757	10	1004
2008	8.7	59	41.99	3.3281	0.0018	10 50	6.0	0.026	0.485	71.1	264	274			10	1006
2009	7.9	59	43:56	3.4111	0.0018	14 13	20.3	0.024	0.497	71.6	278	300			14	1147
2010	8.7	59	43.92	3.3221	0.0018	10 35	9.0	0.023	0.484	69.0	57	70			10	1007
2011	8.6	5 59	48.80	+3.3569	+0.0018	+12 1	20.8	+0.016	-0.489	71.1	266	273			12	1022
2012	8.82	59	52.04	3.3184	0.0018	10 26	4.3	0.012	0.484	81.1	70	R			[10	1009]
2013	8.4	59	-	3.4207	0.0018	14 36	31.9	+0.007	0.499	80.9	280	306	754	759	14	1149
2014	7.6	6 o	1.75	3.4170	0.0017	14 27		-0.003	0.498	71.7	280	306			14	1150
20158	8.7	0	8.00	3.3667	0.0018	12 25	14.7*	0.011	0.491	77-4	266	273	759		12	1023
2016	8.6	6 0	8.73	+3.4033	+0.0017	+13 54	36.3	-0.013	-0.496	70.0	142	157			13	1115
2017	9.1	o	_	3.3848	0.0017		30.6	0.013	0.494	71.1	•	277			_	1114]
2018	9.44	0	18.65	3.4258	0.0017	14 48	43.0	0.027	0.500	95.2	R				14	1151
2019	8.7	0	24.99*	3.3679	0.0017	12 28	11.3	0.036	0.491	77-4	266	273	757		12	1025
2020	4.6	0	26.11	3.4250	0.0017	14 46	52.7	0.038	0.500		Fu	nd. Ca	at.		14	1152
2021	8.35	6 o	40.25	+3.3326	+0.0017	+11 1	12.3	-0.059	-0.486	71.1	264	274			11	1032
*2022	6.9	o		3.3193	0.0017	10 28	8.0	0.059	0.484	69.0	57	70			10	1015
2023	9.1	0	46.18	3.3607	0.0017	12 10	26.3	0.067	0.490	71.1	266	273			12	1026
2024	8.5	0	48.95	3.4144	0.0017	14 21	21.0	0.071	0.498	71.7	280	306			14	1157
2025	8.4	0	52.94	3.3726	0.0017	12 39	37.2	0.077	0.492	90.1	754	756			12	1028
2026	8.9	6 0	54-59	+3.3848	+0.0017	+13 9	39-9	-0.080	-0.494	71.1	268	277			13	1119
2027	8.8	1	11.67	3.3384	0.0017	11 15		0.105	0.487	69.3	58	81	88	155		1036
2028	8.4	I	12.51	3.4052	0.0016	13 59	9.2	0.106	0.497	75.9	8 E	Beob.			13	1120
2029	8.7	1	12.68	3.4059	0.0016	14 0	42.9	0.106	0.497	78.9	5 E	Beob.		į	14	1160
2030	9.1	1	12.82	3.4060	0.0016	14 1	6.1	0.106	0.497	90.1	75 I	760			[14	1161]
2031	8.8	6 л	21.78*	+3.3988	+0.0016	+13 43	31.6	-0.119	-0.496	70.8	142	157	282	304	13	1121
2032	8.7	1	21.90	3.4042	0.0016	13 56	43.9	0.120	0.496	71.6	278	283	300	308	13	1123
2033	9.1	1	21.99	3-3439	0.0017	11 29	3.0	0.120	0.488	68.7	2	69	88		11	1037
2034	8.6	1	24.34	3.3421	0.0017	II 24	43-4	0.123	0.487	69.3	58	81	88	155	11	1038
2035	7·7 ⁶	1	24.82	3.4052	0.0016	13 59	9.4	0.123	0.496	71.3	7 E	Beob.		!	13	1124
2036	8.9	6 г	34-43	+3.3826	+0.0016	+13 4	14.0	-0.138	-0.493	71.6	282	304			13	1125
2037	8.9	I	_	3.3636	0.0016	12 17		0.151	0.490	76.1	266	273	306	758		1032
2038	8.7	I	54.68	3.3682	0.0016	12 29		0.167	0.491	71.4			306		12	1035
2039	8.8	1	59-33	3.3442	0.0016	11 29		0.174	0.488	68.5		58				1042]
*2040	8.5	2	11.54	3.3485	0.0016	11 40	30.9	0.192	0.488	70.6	84	299			11	1044
2041	8.6	6 2	12.06	+3.3806	+0.0016	+12 59	21.7	-0.193	-0.493	71.8	282	304	306		12	1036
2042	8.9	2	13.31	3-3433	0.0016	11 27		0.194	0.487	83.1	81	759			11	1045
2043	8.7	2	38.73	3.4092	0.0015	14 8	50.5	0.232	0.497	71.7	284	305			14	1168
2044	9.0	i	39-45	3.3594	0.0015	12 7	-	0.233	0.490	76.4		301	306	759		1038
2045	8.3	2	45.00	3.4006	0.0015	13 48	4-4	0.241	0.496	71.6	282	304			13	1135
2046	8.3	6 2	45.20	+3.4272	+0.0015	+14 52	18.4	-0.241	-0.500	71.7	285	309			14	1170
2047	8.7	2	49.07	3.4019	0.0015	13 51		0.247	0.496	80.9	283	308	75 I	758	13	1136
2048	8.5	2	54-75	3.3415	0.0015	11 23	12.3	0.255	0.487	69.0	58					1047
2049	8.9	2	55.71	3.4079	0.0015	14 5	_	0.256	0.497	71.7		305	_			1171
2050	8.7	3	8.55	3.3663	0.0015	12 24	16.3	0.275	0.491	71.8	273	301	306	l	12	1043
T i					_		_				_				_	_ !

¹ BD 8.9 ² Nur Z. 70; BD 9.4 ³ 9^m3 praec. 4⁸ 0.4 A. ⁴ Grösse nach BD ⁵ BD 7.8; Schätz. 8.3 8.4 ⁶ 7.0 7.0 7.0 8.0 7.5 8.0 7.7; dpl. med.

Nr.	Gr.	A.R. 1	875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1	875	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zo	nen		В	. D.
2051	8.4	6h 3m	12:39	+3:3200	+0.0015	+100 30	2.2	-o."281	-0.484	69.1	4	159			100	1027
2052	7.9	3	14.53*	3.4015	0.0015	13 50	7.7	0.284	0.496	80.9	283	308	751	758	13	1139
2053	8.8	3	15.81	3.4330	0.0014	15 6	12.9	0.286	0.500	71.7	285	309			15	1090
2054	8.2	3	24.10°	3.3485	0.0015	11 40	33.2	0.298	0.488	75.6	84	273	299	759	11	1049
2055	8.61	3	24.70	3.3933	0.0015	13 30	14.0	0.299	0.495	71.6	282	304			13	1144
2056	8.6	6 3	24.82	+3.3157	+0.0015	+10 19	24.7	-0.299	-0.483	68.5	2	69			10	1028
2057	8.9	3	30.33	3-3477	0.0015	11 38	39.2	0.307	0.488	80.9	273	306	759	760	11	1050
2058	8.9	3	34.13	3-3394	0.0015	11 18		0.312	0.487	69.8	58	81	84	299	11	1051
2059	8.9	3	37.65	3.3590	0.0014	12 6	29.0	0.317	0.490	80.6	282	76 I			ı .	1046
2060	9.52	3	38.17	3.3409	0.0014	11 21	51.7	0.318	0.487	92.1	761	R			11	1052
2061	8.9	6 3	41.76	+3.3081	+0.0015	+10 0	30.0	-0.323	-0.482	88.1	612	613	829		[10	1030]
2062	7.98	_	42.61	3.3977	0.0014		53.0	0.325	0.495	71.7	283	308	,			1147
2063	8.8	_	49.63	3.4175	0.0014	14 29		0.335	0.498	71.7	284	305			I -	1178]
20644	8.1		59.62	3.3568	0.0014	12 1		0.350	0.489	80.8	273		751	758		1049
2065	9.1	4	7.05	3.3606	0.0014		21.6	0.360	0.490	82.1		R	,,,			1050]
2066	8.8								1		282					
2067	8.2		7.29 14.28	+3.3657	+0.0014	+12 22		-0.361	-0.491	71.6		304			•	1051
2068	9.1		14.26 20.28*	3.4179	0.0013		55.5	0.371	0.498	71.7 88.1	284	305	800			1180
2069	7.2 ⁵		20.26 23.24	3.3086	0.0014		39.7*	0.380	0.482	ľ		613 308	029		ı -	1033]
*2070	8.7		41.87	3.3972 3.3502	0.0013		47.7 54.2	0.384	0.495	71.7 70.6	283 84	299			-	1151
				ł						•						1055
2071	6.0 ⁶		49.90	+3.4113	+0.0013	+14 14		-0.423	-0.497	71.7	284	305				1187
2072	8.7		50.71	3.3685	0.0013	12 29		0.424	0.491	71.6	273	306				1055
2073	8.9		59.02	3.3333	0.0013	11 3	-	0.436	0.486	69.0	58	81			•	1058
2074	8.4		59.67	3.4051	0.0013	13 59		0.437	0.496	71.5	276		304			1157
2075	8.87	5	1.43	3.3116	0.0014	10 9	11.9	0.440	0.483	87.1	696	697			[10	1039]
2076	8.o	6 5	3.80	+3.3451	+0.0013	+11 32	17.3	-0.443	-0.487	69.0	58	81			11	1059
2077	8.4	5	8.27	3.3502	0.0013	11 44	49.6	0.450	0.488	80.3	84	299	751	758		1060
2078	7.8	5	9.08	3.3984	0.0013	13 42	47.1	0.451	0.495	71.7	283	308			13	1158
2079	9.0	•	10.63	3.3977	0.0013		11.2	0.453	0.495	90.1	759	760			13	1159
2080	8.7	5	15.68	3.3566	0.0013	12 0	36.6	0.461	0.489	77.8	273	306	76 I		12	1060
2081	7.2	6 5	21.53	+3.3166	+0.0013	+10 21	37.7	-0.469	-0.483	68.5	2	69			10	1044
2082	8.98	5	26 .60	3.3159	0.0013	10 19	48.4	0.476	0.483	81.1	69	R			[10	1045]
2083	8.7	5	37-37	3.3978	0.0012	13 41	23.4	0.492	0.495	71.5	276	283	308		13	1161
2084	8.4	5	41.73	3.3970	0.0012	13 39	25.2	0.499	0.495	76.1	276	282	304	760	13	1162
2085	8.9	5	44.61	3.3531	0.0013	11 52	8.3	0.503	0.489	77.1	84	299	759		11	1063
2086	8.7	6 5	47.16	+3.3440	+0.0013	+11 29	42.5	-0.506	-0.487	69.0	58	8 r			11	1064
2087	9.0		49.21	3.4146	0.0012	-	8.0	0.509	0.497	82.6	284				I -	1193]
2088	9.2		51.41	3.4296	0.0012		11.9	0.512	0.500	90.1		761				1194
*2089	8.6	5	54-55	3.4140	0.0012		34.4	0.517	0.497	77.8		305	758			1195
2090	9.0	6	1.46	3.3271	0.0013	10 47	43-4	0.527	0.485	80.6	4	R			-	_
2091	8.8	6 6	4.77	+3.3938	+0.0013	+13 31	41.4	-0.532	-0.494	71.7	282	308			12	1165
2092	6.6	6	4.99	3.3155	0.0013		58.5	0.532	0.483	68.5	2	69			_	1048
2093	8.8	6	8.78	3.3307	0.0012		36.0	0.537	0.485	83.4		751	761			1049
2094	8.6	6	14.77	3.3597	0.0012		26.7	0.547	0.489	71.6		302	-			1062
*2095	6.7		16.34	3.3240	0.0012	10 40	2.2	0.549	0.484	69.1		159				1050
2096	8.4	6 6	26.23	+3.4067	+0.0011	+14 3	5.0	-0.563	-0.496	71.7	•	305				1202
2097	9.2		28.37	3.4281	0.0011	_	39.9	0.566	0.499	71.7		309				1203
2098	9.0		29.70	3.4301	1100.0		27.8	0.568	0.500	1.06		761				1116
2099	7.69	_	33.24	3.3146	0.0012		44.9	0.573	0.483	68.5	137	69	•			1054
2100	8.6		38.64	3.4331	0.0011		43.7		0.500	_	285	-				1118
	1 2		21 A		o™o seq.a					-		_	m		-	
		.9 seq. i .5; Schät			BD 4.8	⁷ BD	0.2	8 BD 7.2 8 Nur	; Schatz. Z.69; Bl		9 R1	• 10 1.8 C	™o pi	raec. 2	1:0 50	D"A.
H	•	J, 35			7.0	~~	2.2	1141	J. 07, D.	כיל -	וע	J J. 1				

	7				17				Von	T	<u> </u>					
Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl.	1875	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zo	nen		В	. D.
2101	8.8	6h 6'	m 41:26	+3:4093	+0;0011	+14°	9' 18"9*	-o."585	-0.497	71.7	284	305			1 4°	1 206
2102	8.8	7	0.51	3.3637	0.0011	12	18 21.1	0.613	0.490	71.7	273	301	302		12	1069
2103	8.6	7	7.55	3.4174	0.0010	14 2	28 53.2	0.624	0.498	71.8	284	305	308		14	1210
2104	8.0	7	11.13	3.4185	0.0010		31 35.2	0.629	0.498	. 71.7	283	308				1211
2105	8.7	7	12.11	3.3638	0.0011	12	18 36.8	0.630	0.490	71.6	271	273	301	302	[12	1072]
2106	8.9 ¹	6 7	19.30	+3.3689	+0.0011	+12	31 1.1	-0.641	-0.491	82.6	304	R			[12	1073]
2107	9.3	7		3.3227	0.0012	10	36 54.0	0.649	0.484	81.6	159	R			[10	1058]
2108	8.5	7		3.3120	0.0012	10	10 18.0	0.649	0.482	81.9	6 B	eob.			10	1057
2109	8.1	7		3.3525	0.0011	11 !	50 49.2	0.653	0.488	71.1	84	273	299	302		1075
2110	7.9	7	32.23	3.3521	0.0011	11 4	49 51.1	0.659	0.488	71.1	84	299	302		11	1076
2111	8.52	6 7	33.72	+3.3160	+0.0012	+10 2	20 17.1	0.661	-0.483	68.5	2	69			10	1060
*2112	8	7	34.85	3.4208	0100.0	14 (37 13.7	0.663	0.498	71.7	284	285	305	309	14	1213
2113	8.4	7	35.71	3.3687	1100.0	12	30 40.6	0.664	0.491	71.5	276	282	304		12	1074
2114	8.8	7	38.94	3-3347	0.0011	11	6 44.4	0.669	0.486	69.0	58	18				1078
21154	9.0	7	39.60	3.4294	0.0010	14	57 54.1	0.670	0.499	90.1	759	760			14	1215
2116	8.7	6 7	42.27	+3.3868	+0.0010	+13	14 44.1	-0.674	-0.493	71.7	283	308			13	1172
2117	8.6	7		3.3645	0.0011	12 2	20 14.7	0.682	0.490	80.8	271	301	751	758	I 2	1075
2118	8.8	7		3.4235	0.0010	14	43 44-4	0.684	0.499	71.7	285	309				1216
2119	8.3	7	57.16	3.3486	1100.0	11 4	41 13.9	0.696	0.488	70.6	84	299			11	1080
2120	9.0	7	58.48	3-3597	0.0010	12	8 37.4	0.698	0.489	82.1	273	R			[12	1076]
2121	7.05	6 8	2.96	+3.4025	+0.0010	+13	53 8.6	-0.704	-0.495	71.7	283	308			13	1173
2122	8.8	8	27.87	3.3648	0.0010	12 :	21 13.0	0.741	0.490	71.6	271	301			I 2	1077
2123	8.8	8	28.01	3.4097	0.0009	14	10 30.5	0.741	0.496	71.7	284	305			-	1220
2124	9.0 ⁶	8	30.68	3.3559	0.0010	11	59 21.2	0.745	0.489	82.1	273	R			-	1082]
2125	8.4	8	31.13	3.3593	0100.0	12	7 37.5	0.745	0.489	84.1	302	751	758		12	1078
*2126	7	6 8	33.96	+3.3226	+0.0011	+10	36 55.7	-0.749	-0.484	69.1	4	159			10	1067
2127	6.88	8		3.3706	0.0010	12	35 17.6	0.764	0.491	71.6	271	301				1081
2128	9.1	8	54.64	3.3377	0.0010	11	14 19.7	0.780	0.486	69.0	58	81			-	1087]
2129	8.5	8	58.99	3.4085	0.0009	14	7 40.6	0.786	0.496	71.7	284	305				1223
2130	6.9	9	2.23	3.3155	0.0010	10	19 15.0*	0.791	0.483	79-3	2	69	759	760	10	1071
2131	8.8	6 9	5.73	+3.4041	+0.0009	+13 !	57 6.6	0.796	-0.496	71.7	283	308			13	1179
2132	8.6	9	7.14	3.3558	0.0010	11 5	59 10.4	0.798	0.489	84.1	302	751	758		11	1090
2133	8.7	9	12.86	3.3462	0.0010	11 3	35 28.5	0.806	0.487	70.6	84	299				1092
2134	8.3	9	14.63*	3.3381	0.0010	11 1	15 14.7	0.809	0.486	69.0	58	81				1094
2135	8.7	9	23.87	3.3440	0.0010	11 3	30 4.8	0.822	0.487	70.6	84	299				1096
2136	6.5°	6 9	25.52	+3.3636	+0.0009		18 17.3	-0.825	-0.490	71.6		302				1084
2137	8.8	9	44.03	3.3783	0.0009		54 28.0	0.852	0.492	71.6	27 I					1087
2138	8.7	9	47.87	3.3590	0.0009	12	-	0.857	0.489	71.6		302				1088
2139	8.6	9	48.52	3.4105	0,0008		2 45.4	0.858	0.496	71.7		305				1228
2140	8.5	10	3.76	3.3992	0.0008	13 4	15 21.7	0.880	0.495	71.7	1	308				1183
2141	8.410	6 10	7.06	+3.3566	+0.0009		1 12.0	o.88 ₅	-0.489	71.6		302				1089
2142	8.7	10	22.04	3.3789	0.0008		55 49.8	0.907	0.492	71.6	271	-				1091
2143	8.7	10	23.57	3.3905	0.0008		84 11.7	0.909	0.493	71.6	-		304	308		1184
2144	8.7		23.73	3.3309	0.0009		57 42.2	0.909	0.485	69.1		159		0		1079
2145	8.8	10	24.25	3.4198	0.0007	14 3	35 14.0	0.910	0.498	80.9			75 I	75 ⁸		1232
2146	7.4	6 10	27.45	+3.4077	+0.0007	+14	6 4.2	-0.915	-0.497	71.7		305			•	1233
2147	8.5	10	47.40	3.3338	0.0008	11	4 59.2	0.944	0.485	69.0	58	81				1104
2148	8.411		52.19	3.3824	0.0007	13		0.951	0.492	71.5		282				1187
214912	8.6		52.89	3.3895	0.0007	-	21 49.1	0.952	0.493	83.8			759			1188
2150	7.01 3	10	58.75	3.4158	0.0007	14 2	25 36.4	0.961	0.497	71.7	284					1235
I		_			300	D. 1 0	2 8 F me	م 4 د	m	850 40" A.	5	RD /	6.3: 5	ich8te	70	7.0

¹ Nur Z. 304; BD 9.4 ² BD 9.0 ⁸ Dpl. 8.2 8.5 med. ⁴ 9.5 praec. 8.0 40. A. ⁵ BD 6.3; Schätz. 7.0 7.0 ⁶ 10.0 praec. 3.0 3. A. ¹⁸ BD 6.0 ⁹ 6.0 7.0 ¹⁰ BD 9.2; Schätz. 8.3 8.5 ¹¹ BD 8.9

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var.	Decl. 1875	Dress	Var.	F-	7		B D
Mi.	-		-	saec.		Praec.	saec.	Ep.	Zonen		B. D.
2151	8.6	6h 11m 17:51		+0:0007	+14°23′38″1	-o"988	-0.497	80.9	284 305 751	759	14° 1237
2152	8.9	11 35.27	3.3602	0.0007	12 10 10.9	1.014	0.489	71.6	273 302		12 1097
2153	8.9	11 37.83	3.3609	0.0007	12 12 2.5	1.017	0.489	77.8	271 301 759		12 1099
2154	9.0	11 39.78	3.4073	0.0006	14 5 11.8	1.020	0.496	71.7	284 305		14 1239
2155	8.3	11 40.60	3.3482	0.0007	11 40 39.7	1.021	0.487	70.6	84 299		11 1108
2156	8.4	6 11 49.39	+3.4008	+0.0006	+13 49 28.2	-1.034	-0.495	80.9	283 308 758	760	13 1194
2157	7.11	11 52.38	3.3369	0.0008	11 12 44.3	1.038	0.485	69.0	58 81	•	11 1110
2158	8.5	11 52.63	3.3345	0.0008	11 6 44.9	1.039	0.485	79.3	1 "	760	
2159	8.4	11 56.89	3.4086	0.0006	14 8 29.4	1.045	0.496	71.7	284 305	,	14 1241
2160	8.4	11 57.92	3.3743	0.0007	12 44 54.5	1.047	0.491	71.6	271 301		12 1103
	1			Ī					' '		•
2161	8.7	6 12 0.50		+0.0006	+14 41 24.6	-1.051	0.498	71.7	285 309		14 1242
2162	8.9	12 4.40	3.3166	0.0008	10 22 25.4	1.056	0.483	83.1	69 751 760		10 1085
2163	7·5²	12 4.41	3.3754	0.0007	12 47 38.6	1.056	0.491	71.6	276 282 301	304	12 1105
2164	8.7	12 8.90	3.3195	0.0008	10 29 33.3	1.062	0.483	69.1	4 159		10 1087
2165	8.78	12 11.38	3-3237	0.0007	10 39 59.6	1.066	0.483	69.1	4 159		10 1088
2166	8,6	6 12 12.21	+3.3788	+0.0006	+12 56 3.0	-1.067	-0.492	71.6	271 301		12 1106
2167	8.7	12 19.26	3.4008	0.0006	13 49 31.6	1.078	0.495	80.9	283 308 751	758	13 1195
2168	8.2	12 19.33	3.3814	0.0006	13 2 16.9	1.078	0.492	71.5	276 282 304	130	13 1196
2169	7.7	12 21.22	1 1	0.0006	13 28 55.5	1.080		71.6		308	
2170	8.3	12 24.83	3.3923	0.0006	13 29 48.5	1.086	0.493	•			13 1199
2.70		12 24.03	3.3927	0.0000	13 29 40.5	1.000	0.494	71.7	282 283 304	308	13 1200
2171	8.6	6 12 25.45	1 - 1	+0.0007	+10 46 0.8	—1.087	-0.484	69.1	4 159		10 1089
2172	8.8	12 33.42	3.3683	0.0006	12 30 14.4*	1.098	0.490	71.6	271 301		12 1108
2173	8.3	12 40.67	3.3643	0.0006	12 20 31.5	1.109	0.489	71.6	273 302		12 1110
2174	8.5	12 45.54	3.3331	0.0007	11 3 26.4	1.116	0.485	69.0	58 81		11 1118
2175	6.64	12 56.60	3.4225	0.0005	14 42 5.3	1.132	0.498	71.7	284 305		14 1247
2176	9.0	6 13 2.86	42 2772	+0.0006	+12 E2 22 I	7 7 4 7	1	71.6	271 201		
, i	8.7		•••••		+12 52 22.1	-1.141	-0.491	•	271 301		12 1113
2177 *2178		13 3.19	3.4262	0.0005	14 51 14.7	1.142	0.498	71.7	285 309		14 1248
	8.9	13 4.93	3.3505	0.0006	11 46 28.6	1.144	0.487	70.6	84 299		[11 1123]
2179	8.7	13 8.68	3.4234	0.0004	14 44 20.8	1.150	0.498	71.8	283 305 308		14 1249
2180	9.0	13 17.18	3-3344	0.0006	11 6 50.4	1.162	0.485	69.0	58 81		11 1124
2181	8.8	6 13 19.65	+3.3566	+0.0006	+12 1 42.9	-1.166	-0.488	71.6	273 302		12 1115
2182	8.9	13 24.13	3.3842	0.0005	13 9 22.6	1.172	0.492	71.1	276 282		13 1205
21835	8.8	13 32.73	3.4180	0.0004	14 31 30.3	1.185	0.497	90.1	751 758		14 1251
2184	8.8	13 48.86	3.4325	0.0004	15 6 21.6	1.208	0.499	90.1	751 758		15 1160
2185	7.7	13 52.91	3.4238	0.0004	14 45 29.3	1.214	0.498	71.7	285 309		14 1254
-			1	-		,		, ,			_
2186	7.1	6 13 53.22	1 1	+0.0005	+11 48 32.2	-1.215	-0.487	70.6	84 299		11 1128
2187	8.46	13 55.68	3.3308	0.0006	10 58 2.7	1.218	0.484	69.1	4 79 159		10 1099
2188	8.4	13 56.45	3.3472	0.0005	11 38 27.9	1.219	0.487	69.0	58 81		11 1129
2189	8.8	14 13.44		0.0006	11 4 11.7	1.244	0.485	69.0	58 81		11 1134
2190	9.07	14 14.62	3.3840	0.0004	13 9 9.9	1.246	0.492	71.6	282 304		[13 1214]
2191	8.8	6 14 19.72	+3.3666	+0.0005	+12 26 18.2	-1.253	-0.489	71.6	273 302		12 1117
2192	10.0	14 29.96		0.0005	10 49 14.4*	1.268	0.484	81.1	79 R		
2193	1.8	14 42.79	1 : - 1	0.0004	12 55 2.8	1.287	0.491	71.6	271 301		12 1119
2194	8.7	14 42.99	3.3301	0.0005	10 56 19.5	1.287	0.484	69.1	4 159		10 1101
2195	8.9	14 46.75	3.3561	0.0004	12 0 42.8	1.293	0.488	80.8	273 302 751	758	12 1120
1			1								
2196	8.8	6 14 52.14	1 1	+0.0003	+14 21 53.7	-1.300	-0.496	71.7	284 305		14 1258
2197	8.8	15 0.91	3.3322	0.0005	11 1 39.1	1.313	0.484	83.1	81 759 760		111 1138
*2198	9.4	15 1.33	3.3322	0.0005	11 1 35.7	1.313	0.484	92.1	760 R		l'
2199	8.3	15 5.47	3.4231	0.0002	14 44 5.3	1.320	0.497	84.1	309 751 759		14 1259
2200	8.8	15 5.66	3.4045	0.0003	13 59 6.9	1.320	0.495	71.7	283 308		13 1217
li	1 B	D 7.8; Schätz.	7.0 7.3	3	7.5 7.5 8.1 7.0		8 BD 9	.2; Schätz.	8.7 8.7	4	Röthlich

¹ BD 7.8; Schätz. 7.0 7.3 ² 7.5 7.5 8.1 7.0 ⁸ BD 9.2; Schätz. 8.7 8.7 ⁴ Röthlich ⁵ 10^m0 pracc. 4⁵0 1⁵0A.; 10^m5 seq. 4⁵0 1⁵0B. ⁶ BD 8.9 ⁷ BD 9.5

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
2201	8.4	6 ^h 15 ⁿ	10.73	+3:4278	+0,0002	+14°55' 25"1	-1:327	-0.498	71.7	285 309	14° 1260
2202	8.8	_	11.09	3.3094	0.0005	10 4 50.7	1.328	0.481	79.7	5 Beob.	10 1106
2203	8.6	_	12.34	3.3581	0.0004	12 5 44.9	1.330	0.488	71.6	273 302	12 1122
2204	8.8		21.77	3.3848	0.0003	13 11 21.8	1.343	0.492	71.5	276 282 304	13 1219
2205	8.7	_	24.20	3.3271	0.0005	10 49 5.3	1.347	0.483	69.1	4 159	10 1107
					_				71.6	-	12 1123
2206	7.7 ¹ 8.4 ²	6 15	35.50 43.82	+3.3711	+0.0003	+12 37 45.6 10 9 28.1	-1.363	-0.490	•	· • .	10 1111
2207		15		3.3112	0.0005		1.375	0.481	74·7 81.1	_ ′ ′ ′	[10 1112]
2208	9.3 8.6	15	49.37	3.3215	0.0004	10 35 14.2	1.384	0.483	71.6	l ''	12 1124
2209	8.9	15	51.49	3.3660	0.0003	12 25 11.4 12 18 26.0	1.387	0.489	71.6	273 302 271 301	12 1126
2210		16	7.54	3.3632	0.0003	12 16 20.0	1.410	0.489	71.0	271 301	1.2 1120
2211	8.4	6 16	11.35	+3.3129	+0.0004	+10 13 39.8	-1.415	-0.481	77-3	2 69 612 613	
2212	8.7	16	17.68	3.4194	0.0002	14 35 27.3	1.425	0.497	71.7	285 309	14 1267
2213	8.8	16	21.30	3-3449	0.0003	11 33 16.4	1.430	0.486	80.3	84 299 751 758	11 1148
2214	8.4	16	27.02	3.4072	0.0002	14 6 7.2	1.438	0.495	71.7	284 305	14 1270
2215	8.8	16	27.11	3.3382	0.0003	11 16 43.2	1.438	0.485	69.0	58 81	11 1149
2216	8.7	6 16	35.77	+3.3215	+0.0004	+10 35 21.4	-1.451	-0.482	69.1	4 79 159	10 1115
2217	8.7	16	36.32	3.4305	0.0001	15 2 13.4	1.452	0.498	71.7	285 309	15 1179
2218	8.5	16	37.62	3.3292	0.0004	10 54 26.7	1.454	0.484	69.1	4 79 159	10 1117
2219	8.2	16	40.45	3.3313	0.0004	10 59 41.0	1.458	0.484	69.0	58 81	11 1151
2220	8.38		48.08	3.4090	0.0001	14 10 31.4	1.469	0.495	71.7	284 305	14 1276
		6			100000	+ 10 40 40 F	-1.506		716	271 201	12 1133
2221	9.0 8.8	6 17	- :	+3.3758	+0.0002	+12 49 43.5	-1.506	-0.490	71.6	271 301	10 1120
2222		17	•	3.3271	0.0003	10 49 23.3	1.509	0.483	69.1	4 79 159 276 282 304	
2223	7.9	17	25.44	3.3819	1000.0	13 4 42.3	1.523	0.491	71.5		13 1229
2224	8.7	17	27.96	3.3641	0.0002	12 21 2.2	1.527	0.489	71.6	273 302 308 R	12 1137
2225	9.0	17	31.14	3.4031	0.0001	13 56 26.8	1.531	0.494	83.1	300 K	[13 1231]
2226	8.6	6 17	34-49	+3.3782	1000.0+	+12 55 31.7	-1.536	-0.491	71.6	271 301	12 1139
2227	8.3	17	35.21	3.3447	0.0002	11 33 5.8	1.537	0.486	70.6	84 299	11 1157
2228	7.04	17	36.45	3.3391	0.0002	11 19 14.1	1.539	0.485	68.5	2 69	11 1159
2229	8.5	17	40.51	3.3340	0.0003	11 6 33.5	1.545	0.484	69.0	58 81	11 1160
2230	8.6	17	43.65	3.4314	0.0000	15 4 51.5	1.550	0.498	71.7	285 309	15 1184
2231	8.8	6 17	47.70	+3.3819	+0.0001	+13 4 50.1	-1.556	-0.491	71.5	276 282 304	13 1235
2232	8.8	17	49.14	3.4162	0.0000	14 28 19.2	1.558	0.496	71.7	284 305	14 1280
2233	8.9	17	55.66	3.3580	0.0002	12 6 3.7	1.567	0.487	80.8	273 302 751 758	12 1140
2234	8.8	18	2.78	3.4278	0.0000	14 56 19.7	1.577	0.498	90.1	751 758	14 1281
*2235	8.25	18	6.04	3.3213	0.0002	10 34 58.2	1.582	0.482	70.1	5 Beob.	10 1128
	8.1	6 12	14.58		40,000	+11 44 58.5	-1.595	-0.486	70.6	84 299	11 1162
2236	9.06		14.71	+3.3494	0.0000	14 47 41.7	1.595	0.497	70.0 82.7	309 R	[14 1282]
2237 2238	8.9	18	16.40	3.4242	+0.0002	10 45 14.4	1.597	0.483	70.I	4 79 273 302	
2230	7.17	18	20.36	3.4241	-0.0001	14 47 18.0	1.603	0.497	71.7	285 309	14 1283
2239	7.6	18	-	3.3386	+0.0002	11 18 5.8	1.608	0.485	70.0	58 81 299	11 1163
	,		•	į.		-	•		-	1	1
2241	8.8	6 18		+3.3296	+0.0002	+10 55 51.4	-1.609	-0.483	78.3	5 Beob.	10 1130
2242	7.9	18		3.3283	+0.0002	10 52 31.2	1.611	0.483	68.7	2 69 79	10 1131
2243	8.7		27.52	3.4069	0.0000	14 5 50.3	1.614	0.495	71.7	284 305	14 1285
2244	8.9		28.80	3.3630	1000.0+	12 18 32.0	1.616	0.488	71.5	276 282 304	12 1143
2245	8.6	18	36.28	3.3882	0.0000	13 20 16.2	1.626	0.492	71.5	276 282 304	13 1240
2246	8.58	6 18	36.34	+3.4084	0.0000	+14 .9 35.2	-1.626	-0.495	71.7	284 305	14 1286
2247	8.2		39.48	3.3376	+0.0002	11 15 52.6	1.631	0.484	92.1	759 R	11 1164
2248	8.5	18	39.65	3.4022	0.0000	13 54 26.4	1.631	0.494	71.7	283 308	13 1242
2249	8.7		40.32	3.4226	-0.0001	14 43 56.9	1.632	0.497	80.9	285 309 751 760	14 1287
2250	9.0	18	41.29	3.3663	+0.0001	12 26 45.3	1.633	0.489	71.6	271 301	12 1144
H						4 0 1 0 0			•••	m	

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zo	nen		B. D.
2251	8.8	6h 18m	41.58	+3:3367	+0.0002	+11°13′39.8	-1.634	-0.484	92.0	751	R			[11°1165]
*2252	7.5 ¹	_	44.12	3.3382	+0.0002	11 17 18.4	1.638	0.485	69.0	58	81	84		11 1166
2253	7.2	18	55.57	3-3359	+0.0001	11 11 38.7*	1.654	0.484	79.6	58	81	758	759	11 1169
2254	8.7	18	57.72	3.4110	-0.0001	14 15 55.1	1.657	0.495	71.7	284	305			14 1289
2255	8.8	18	58.04	3.3877	0.0000	13 19 19.5	1.658	0.492	71.5	276	282	304		13 1243
2256	8.6	6 19	1.28	+3.3968	0.0000	+13 41 27.7	-1.663	-0.493	71.7	283	308			13 1244
2257	8.6	19	7.39	3.3616	0.0000	12 15 20.8	1.672	0.488	71.6	273	302			12 1148
2258	8.8	19	19.83	3.3667	0.0000	12 27 55.5	1.689	0.488	71.6	271	301			12 1151
2259	8.7	19	22.02	3.3324	1000.0+	11 3 6.5	1.693	0.483	69.0	58	81			11 1171
2260	7.52	19	36.12	3.3840	-0.0001	13 10 29.4	1.713	0.491	71.5	276	282	304		13 1250
		•)			_	-0.486	80.3	84	299	7:8	759	11 1175
2261	8.8	6 19	39.17	+3.3482	0.0000	+11 42 9.4	-1.718	0.487	71.6	273	302	150	139	12 1152
2262	9.0		47.15	3.3551	0.0000	11 59 29.4	1.729	0.497	71.7	285	309			14 1295
2263	8.7		52.53	3.4254	-0.0002	14 51 2.3 11 43 38.2	1.737	0.486	70.6	84	299			11 1178
2264	8.6	19	53.02	3.3487	1000.0+	11 43 30.2	1.739	0.483	69.0	58	81			11 1179
2265	8.9	19	53.83	3.3312	40.0001	11 0 10.7				_				· 1
2266	8.9	6 20	1.38	+3.3745	-0.0001	+12 47 11.4*	-1.750	-0.489	71.6	271	301			12 1154
2267	7.28	20	7.37	3.4281	-0.0002	14 57 40.1	1.759	0.497	71.7	285	309			14 1296
2268	8.7	20	8.53	3.3291	+0.0001	10 54 54.2	1.760	0.483	69.8	4	79	299		10 1138
2269	8.54	20	23.43	3.3165	+0.0001	10 23 41.0	1.782	0.481	68.5	2	69			10 1140
2270	8.55	20	44.06	3.3511	0.0000	11 49 45.5	1.812	0.486	90.1	751	758			11 1105
2271	8.7	6 20	57.05	+3.4084	-0.0003	+14 10 18.4	-1.831	-0.494	71.7	284	305			14 1302
2272	9.1	21	0.18	3.4267	0.0003	14 54 33.3	1.835	0.497	71.7	285	309			14 1303
2273	8.96	21	2.46	3.4100	0.0003	14 14 2.8	1.839	0.494	82.2	284	R			[14 1304]
2274	8.57	21	5.78	3.3089	0.0000	10 4 46.4	1.843	0.480	87.1	700	705			[10 1145]
2275	8.28	21	15.59	3.3117	0.0000	10 11 57.8	1.857	0.480	77.8	2	69	700	705	10 1147
2276	8.7	6 21	23.14	+3.3171	-0.0000	+10 25 23.3	-1.869	-0.481	70.1	4	79	273	302	10 1148
2277	8.6	21	24.03	3.4035	0.0003	13 58 24.6	1.870	0.493	71.7	283	308			13 1266
2278	6,2	21	24.17	3.3161	0.0000	10 22 50.1	1.870	0.481	68.5	2	69			10 1149
2279	8.8		24.43	3.3503	0.0001	11 47 55.2	1.871	0.486	70.6	84	299			11 1188
2280	8.8	21	30.12	3.3316	0.0001	11 1 40.9	1.879	0.483	69.0	58	81			11 1190
				1	0.000	1 14 12 166	-1.882		71.7	284	305			14 1305
2281	8.7	6 21	31.98	+3.4096	-0.0003	+14 13 16.6 14 56 24.3	1.883	0.497	71.7	285	309			14 1306
2282	9.0	21	33.29	3.4274	0.0004	11 22 23.8	1.896	0.484	70.6	84	299			11 1191
2283	8.7	21	41.99	3.3399	0.0000	10 18 57.6	1.914	0.480	79.3	2	69	751	758	10 1150
2284	8.7	21	54.83	3.3145	0.0003	13 4 21.2	1.919	0.490	71.5	276	282	304		13 1269
2285	8.9	31	57-95	3.3813							81			
2286	7.0	6 22	3.73	+3.3333	-0.0001	+11 5 50.4		-0.483	69.0	58 84				11 1193
2287	8.5	22	4.73	3.3414	1000.0	11 26 1.7	1.929	0.484	70.6 71.6	282	299			11 1194
2288	8.8		11.85	3.3884	0.0003	13 22 3.9	1.939	0.491	69.0	58	81			11 1197
2289	8.6		15.14	3.3312	1000.0	11 0 50.3	1.944	0.483	71.6	27 I	301			12 1173
2290	8.6	22	17.16	3.3703	0.0003	12 37 35.8	1.947	0.400						l li
2291	8.2	6 22	20.74	+3.3970	-0.0004	+13 43 1.5	-1.952	-0.492	71.7	283				13 1275
2292	8,8	22	26.02	3.3303	0.0001	10 58 31.2	1.960	0.482	70.1	4		273	302	
2293	8.89	22	33.20	3.3888	0.0003	13 22 58.2	1.970	0.491	71.6	282	304			[13 1277]
2294	8.6		41.37	3-3497	0.0002	11 46 43.3	1.982	0.485	70.6	84	299	200		11 1200
2295	8.1	22	46.36	3.3247	1000.0	10 44 39.9	1.990	0.481	69.8	4	79	299		10 1153
2296	8.610	6 22	53.99	+3.3964	-0.0004	+13 41 42.7	-2.001	-0.492	71.7	283	308			13 1279
2297	8.9		57.07	3.3837	0.0004	13 10 36.1	2.005	0.490	71.6	276	304			13 1280
2298	8.4		57.81*	3.4183	0.0005	14 34 54-7	2.006	0.495	80.9			75 t	758	l l
2299	8.7	23	5.13	3.4243	0.0005	14 49 25.4	2.017	0.496	71.7	285				14 1317
2300	8.9	23	9.66	3.3831	1	13 9 12.2	2.023	0.490	82.6	282	R			[13 1282]
	18	.0 7.0 7				7.3; BD 7.0	8 7.7 6.	7 4	BD 9.0; S	chätz.	8.6	8.5		1.e GB

¹ 8.0 7.0 7.5; BD 7.9

² 8.1 7.2 7.3; BD 7.0

³ 7.7 6.7

⁴ BD 9.0; Schätz. 8.6 8.5

⁵ BD 9.1

⁶ Nur Z. 284; BD 9.5

⁷ BD 9.1

⁸ BD 8.8; Schätz. 8.3 8.3 8.0 8.4

⁹ BD 9.3; Schätz. 8.7 8.9

¹⁰ BD 8.0; Schätz. 8.6 8.7

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	-	Zonen		B. D.
2301	8.3	6h 23m 1289	+3:4280	-o:ooo6	+14° 58' 34"4	-2.028	-0.496	71.8	285 30	9 310		14°1319
2302	8.6	23 23.6	1 -	0,0004	13 26 27.4	2.044	0.491	71.5	276 28			13 1283
2303	8.8	23 23.8		0.0002	10 31 9.1	2.044	0.481	69.9	4 7	9 159	299	10 1155
2304	8.2	23 28.3	3.3118	0.0002	10 12 41.2	2.050	0.479	77-3	2 6	9 612	613	10 1156
2305	6.7	24 12.3	3.3387	0.0003	11 20 6.6	2.114	0.483	69.8	58 8	1 84	299	11 1204
2306	9.0	6 24 12.4	+3.3389	-0.0003	+11 20 22.9	-2.114	-0.483	84.1	301 75	1 758		11 1205
2307	8.2	24 16.1	3.3072	0.0002	10 1 26.1	2.120	0.479	75-4	6 Beo			10 1159
2308	8.6	24 18.7	3.3115	0.0002	10 12 8.1	2.123	0.479	77-3	2 6	9 612	613	10 1160
2309	8.91	24 29.3	3.4266	0.0007	14 55 39.1	2.139	0.496	82.7	309 R			[14 1324]
2310	8.8	24 , 30.2	3.4316	0.0007	15 7 42.8	2.140	0.497	82.7	309 R			[15 1225]
2311	7.72	6 24 40.6	+3.3518	-0.0004	+11 52 39.7	-2.155	-0.485	70.6	84 29	19		11 1207
2312	9.1	24 44.0	3.3862	0.0005	13 17 31.7	2.160	0.490	83.1	304 R			[13 1290]
2313	8.8	24 44.2		0.0003	11 11 16.3	2.160	0.483	69.0	58 8	1		11 1208
2314	8.98	24 48.9	. 1	0.0003	10 25 29.9	2.167	0.480	81.6	159 R			[10 1163]
2315	6.44	24 50.0	3.3458	0.0004	11 37 45.2	2.169	0.484	80.8	273 30	2 751	758	11 1209
2316	8.7	6 25 3.0	+3.3866	-0.0006	+13 18 25.0	-2.188	-0.490	71.5	276 28	2 304		13 1293
2317	8.8	25 10.2	3.4031	0.0006	13 58 55.9	2.198	0.492	71.7	283 30	8		13 1294
2318	8.8	25 10.3		0.0007	14 56 46.9	2.198	0.496	83.8	285 75	1 758		14 1331
2319	8.8	25 11.4		0.0007	14 5 48.4	2.200	0.493	71.8	284 30			14 1332
2320	8.9	25 17.6	3.3614	0.0005	12 16 40.2	2.209	0.486	80.8	273 30	2 759	760	12 1184
*2321	8.4	6 25 19.3	+3.3860	-0.0006	+13 17 2.3	-2.211	-0.490	71.5	276 28	2 304		13 1296
2322	7.25	25 24.8	3.3489	0.0005	11 45 43.6	2.219	0.484	70.6	84 29	9		11 1213
2323	8.7	25 29.3	3.3078	0.0003	10 3 20.6	2.226	0.478	77-3	2 6	9 612	613	10 1166
2324	7.86	25 30.9		0.0008	15 6 33.9	2.228	0.496	71.8	285 30	9 310		15 1233
2325	8.9	2 5 32.3	3.3748	0.0006	12 49 49.8	2.230	0.488	71.6	271 30	1	i	12 1185
2326	9.2	6 25 34.0		-0.0003	+10 3 50.1	-2.233	-0.478	90.0	612 R			
2327	8.6	25 44.6	3.3188	0.0004	10 30 43.2	2.248	0.480	70.1	4 7	9 273	302	10 1170
2328	8.7	25 45·7	1	0.0005	11 40 6.4	2.250	0.484	70.6	84 29			11 1214
2329	8.o ⁷	25 54.6		0.0004	10 15 19.0	2.262	0.479	79.3			758	
2330	8.7	25 55·3		0.0006	13 7 14.5	2.264	0.489	71.5	276 28	2 304		13 1300
2331	8.9	6 26 4.1	. • • •	-0.0006	+12 27 12.2	-2.276	-0.487	71.6	273 30	2		12 1190
2332	8.8	26 10.9		0.0004	10 24 43.9	2.286	0.479	69.1	I _	9 159		10 1172
2333	8.9	26 13.1		0.0005	11 36 48.5	2.289	0.484	70.6	84 29	-		11 1216
2334	8.6 8.2	26 17.0 26 24.6	1	0.0008	13 46 18.1	2.295	0.491	71.7	283 30 285 30	-		13 1303
2335		•		1	14 40 51.4	2.306	0.494	71.8				14 1338
2336	6.2	6 26 30.3			14 -4 33.0	-2.314	-0.493	80.9		5 758	759	14 1339
2337	8.9	26 32.4		0.0008	14 20 36.2	2.317	0.493	71.7	284 30			14 1340
2338	8.7 8.8	26 32.5 26 35.0	1	0.0007	13 7 33.2	2.317	0.489	71.8	283 30		İ	13 1304
2339	9.0	26 35.0 26 39.1		0.0007	13 1 37.8	2.321	0.488	71.6	282 30			13 1305
2340					11 35 45.7	2.327	0.483	90.1	751 75			11 1218
2341	8.9	6 26 42.2		-0.0005	+10 37 20.7	-2.331	-0.480	69.1		9 159		10 1178
2342	9.1	26 43.7	l l	0.0009	15 8 55.9*	2.334	0.496	80.9	285 30		760	
2343	8.6	26 44.6		0.0004	10 6 47.2	2.335	0.478	88.7	612 61			[10 1179]
2344	8.7 8.5	26 44.7 26 46.3		0.0009	14 44 27.7	2.335	0.495	71.7	285 31			14 1342
2345				0.0008	14 23 10.9	2.337	0.493	71.7	284 30			14 1343
2346	9.0	6 26 55.2		-0.0007	+12 48 52.8	-2.350	-0.488	78.8	271 30			[12 1194]
2347	8.6	26 55.5	1	0.0005	10 16 17.9	2.350	0.479	68.5	2 6			10 1180
2348	8.7 8.8	27 0.2		0.0008	13 58 28.3	2.358	0.492	71.7	283 30			13 1308
2349 *2350	8.3	27 0.7 27 13.5		0.0006	11 29 16.8 14 50 44.0	2.358	0.483	70.6	84 29 285	19		11 1223
-330		in 7 200 · R			1 14 30 44.0	2.377	0.495	71.2	1203		_	14 1344

¹ Nur Z. 309; BD 9.4 ² 7.2 8.2; BD 7.1 ⁸ Nur Z. 159; BD 9.4 ⁴ BD 5.5 ⁵ 6.8 7.7; 9th 135th 140⁶ BD 7.0 ⁷ 7.5 8.0 8.5 8.1

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl.	1875	Praec.	Var.	Ep.		Zoi	nen		В	. D.
2351	8:6	6 ^h 27 ⁿ	18:25	+3:3849	-0.0008	+13°	15' 19"	-2:384	-0.489	80.9	283	310	759	760	130	1312
2352	8. 8		23.03*	3.3745	0.0007	_	49 44.0	_	0.488	80.8	271		751		12	1197
2353	8.1	27		3.3772	0.0007	12 5	56 22.5		0.488	71.6	282	304				1198
2354	8.6	27	32.83	3.3780	0.0008	12	58 26.1	2.405	0.488	71.6	282	304			12	1199
2355	8.7	27	44.09	3-3571	0.0007	12	6 42.6	2.421	0.485	80.8	273	302	751	758	12	1201
2356	8.6	6 27	57.26	+3.3697	-0.0008	+12 (38 2.7	-2.440	-0.487	71.6	271	301			12	1204
2357	8.3	28	3.61	3.3355	0.0006		13 12.1	1	0.482	69.0	58	81				1232
2358	7.31	28	5.78	3.3729	0.0008		45 55.1	1	0.487	71.6	271	304				1205
2359	8.8	28	13.93	3.3974	0.0009		46 11.3	1	0.491	83.1	308	R			[13	1319]
2360	8.82	28	14.68	3.3711	0.0008	12	41 39.2	2.465	0.487	71.6	271	301			[12	1207]
2361	6.28	6 28	24.24	+3.3082	-0.0005	+10	5 6.1	-2.479	-0.478	77-3	2	69	614	616	10	1186
2362	8.5	28	24.41	3.3438	0.0007	11	•	1	0.483	70.6	84	299				1237
2363	8.1	28	28.24	3.3863	0.0009		19 14.1	1 1	0.489	71.6	282	304				1321
2364	8.6	28	29.65	3.4297	1100.0		4 55.6		0.495	71.7	285	309			15	1251
2365	8.7	28	31.73	3.3287	0.0006		56 24.5	1	0.480	68.6	4	79			_	1188
2366	8.6	6 28	41.14	+3.3498	-0.0007	+11 4	49 8.6	-2.504	-0.484	69.8	58	81	84	299	,,	1238
2367	8.7	28	42.30	3.3606	0.0007		15 55.4		0.485	71.6	273	302	-4	-77		1208
2368	8.0	28	49.79	3.3852	0.0009		16 29.6		0.489	71.6	282	304				1327
2369	8.8	28	49.95	3.3499	0.0008	1	49 22.0	1	0.484	90.1	75I	758			_	1239
2370	7.6	28	59.99	3.3978	0.0010	l .	47 33.2	1	0.490	71.7	283	308			ľ	1329
i	8.8			1						69.0	58	81				1240
2371		6 29	4.55	+3.3403	-0.0007 0.0006		25 44.0		0.478	68.5	30	69				1193
2372	7.9	29	15.53 28.97	3.3152	0.0007	10 2	23 2.0 37 52.5	1	0.479	81.6	159	-			l _	1194]
2373 2374	9.5 ⁴ 8.4	29 29	38.10	3.3211	0.0007		57 43.9		0.484	70.6	84	299				1243
2375	8.8	29	46.34	3.4025	0.0011		59 21.6	1 -	0.491	71.6	284	305				1356
1		_						1							ŀ	
2376	8.5	6 29	56.46	+3.4029	-0.0011		0 20.9	1	-0.491	71.7	284	305 81				1359
2377	8.3	30	26.37	3.3353	0.0008		13 36.1	-	0.481	69.0	58 285	310				1249
2378 2379	8.6	_	31.07 34.68	3.4221 3.3610	0.0012		47 17.8 17 37.1		0.493	71.7 71.6	271	273	301	302	-	1219
2380	7.4 ⁵ 9.1	30 30	36.76*	3.3605	0.0010		16 22.9	1	0.484	80.8	273	302	751	-		1221
							•							13-		
2381	8.3	6 30	36.85	+3.3599	-0.0010		14 44.3		-0.484	71.4		273	301			1222
2382	8.3	30	38.06	3.4308	0.0013		8 37.3	1 .	0.495	71.7 69.1	28 ₅	310 79	150			1201
2383 2384	7.2 ⁶ 8.7	30 30	41.33	3.3288	0.0008		57 27.9 52 18.4	1	0.486	71.4	271		159 304			1223
2385	9.1	_	45.01 51.33	3.375° 3.375°	0.0010		52 30.3	1	0.486	82.6		R	304			1224]
		_	•					ı			٠					
2386	9.0		54.67	+3.3742	-0.0010		50 29.4		-0.486	71.6	- , -	304	n r.	0		1225
2387	8.6 8.07	30	54.86*	3.3487	0.0009		47 20.6	1	0.483			299 299				1251
2388 *2389	8.0 ⁷ 8.6	31	3.81 12.79	3.3488	0.0009		47 27.9 52 48.4	1	0.483	80.3 71.7		310	121	150		1252
2399	8.7	_	16.05	3.4242 3.3296	0.0009		52 40.4 59 41.1		0.493	69.0	58	81				1253
i i	•							1							Ì	
2391	9.0	_	17.05	+3.4308	-0.0013		8 50.9	1	-0.494	90.1	•	760			_	1266
2392	8.4		31.38	3.3742	0.0011		50 39.8	. 1	0.486	71.6		301		760		1230
2393	8.5	_	31.92	3.4201	0.0013		43 2.9	,	0.493	80.9 83.1	308		759	100		1377 1342]
2394 2395	9.1 8.9		37.42 38.28*	3.3978 3.3226	0.0012		48 47.6 42 22.9	1	0.489			水 計 79	150	751		1342
1				ļ							ı		-37		ľ	3
2396	9.3	_	54.64	+3.4219	-ò.oo13		47 41.4		-0.493	82.7	309					
2397	9.18		56.75	3.3238	0.0009		45 31.4	1	0.479			159				1208
2398	8.9		56.78	3.4109	0.0013		20 55.1	1	0.491			305 304				1379
2399	8.6	31	58.84	3.3803	0.0012	-	5 49.2 25 42.8	1	0.487			304				1344 1231
2400	8.9	32	2.34	3.3681			35 43.8		0.485		. ~ / 1	J~1				
]	1 B	D 7.9		2 BD 9.4	; Schätz.	8.8 8.9		³ 6.3 6	5.7 5.5 6.	3; BD 7.0			4 G	rösse	nach	BD

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
				saec.		-	saec.			
2401	8.0	6h 32m 12:56	1 1	-0:0013	+13°47' 42.4	-2.809	-0.489	71.7	283 308	13° 1347
2402	9.0	32 27.51	3.3697	0.0012	12 39 54.6	2.831	0.485	71.6	275 302	12 1234
2403	8.2	32 28.72	3.3781	0.0012	13 0 47.8	2.832	0.486	71.6	282 304	13 1351
2404	8.6	32 36.84	3.3772	0.0012	12 58 28.3	2.844	0.486	71.7	271 301 304	12 1235
°2405	8.5	32 41.03	3.3139	0.0009	10 21 0.1	2.850	0.477	69.1	4 79 159	10 1211
2406	8.6	6 32 41.05	+3.4136 -	-0.0014	+14 27 54.7	-2.850	-0.491	71.7	284 305	14 1381
2407	8.5	32 42.37	3.3781	0.0012	13 0 44.3	2.852	0.486	71.6	282 304	13 1355
2408	6.7	32 45.58	3.3800	0.0013	13 5 34.1	2.857	0.487	71.5	282 283 308	13 1356
2409	8.8	32 46.25	3.3442	0.0011	11 36 54.9	2.858	0.481	80.3	84 299 751 758	11 1259
2410	8.8	32 48.48	3.4196	0.0015	14 42 35.0	2.861	0.492	71.8	285 309 310	14 1382
			1 1					Ĭ.		_
2411	9.1	6 32 49.71	1 0000	1100.0-	+11 17 12.6	-2.863	-0.480	69.0	58 81	11 1260
2412	8.21	32 58.66	3.3484	0.0011	11 47 28.7	2.876	0.482	80.3	84 299 751 758	11 1263
2413	8.4	33 3.12	3.3652	0.0012	12 29 9.3	2.882	0.484	71.6	271 301	12 1237
2414	8.7	33 9.04	3.3815	0.0013	13 9 30.3	2.891	0.487	71.7	283 308	13 1363
2415	8.6	33 15.97	3-3574	0.0012	12 9 45.7	2.901	0.483	71.6	275 302	12 1239
2416	8.7	6 33 18.83	+3.3187 -	-0.0010	+10 33 10.0	-2.905	-0.478	69.1	4 159	10 1214
2417	8.9	33 24.89	3.3733	0.0013	12 49 23.3	2.914	0.485	71.6	282 304	12 1240
2418	8.3	33 26.60*	3.3367	0.0011	11 18 25.2	2.916	0.480	69.0	58 81	11 1267
2419	8.9	33 42.07	3.3175	0100.0	10 30 15.5	2.938	0.477	69.1	4 159	10 1215
2420	8.53	33 45.31	3.3072	0.0010	10 4 31.8	2.943	0.476	87.1	703 706	[10 1216]
	8.6						i			1
2421		6 33 57.81	1 ** .1	-0.0010		-2.961	-0.476	78.o	6 Beob.	10 1219
2422	Var.3	34 5.64	3.3056	0.0010	10 0 33.5	2.972	0.475		Fund. Cat.	10 1220
2423	8.7	34 6.88	3.3194	0.0011	10 35 16.4	2.974	0.477	83.4	159 751 758	10 1221
2424	8.8	34 13.68	3-3954	0.0015	13 44 6.5	2.984	0.488	71.7	283 308	13 1370
2425	9.0	34 17.77	3.3369	0.0012	11 19 5.7	2.990	0.480	70.6	84 299	11 1271
2426	8.6	6 34 20.58	+3.3493 -	-0.0012	+11 50 21.1	-2.994	-0.482	71.6	275 302	11 1272
2427	6.74	34 20.92	3.3320	0.0012	11 7 2.0	2.994	0.479	69.0	58 81	11 1273
2428	8.8	34 31.21	3.3418	0.0012	11 31 30.6	3.009	0.480	80.3	84 299 759 760	11 1274
2429	7.6	34 40.87	3.4148	0.0016	14 31 45.9	3.023	0.491	71.8	285 309 310	14 1394
2430	8.5	34 44.00	3.3294	0.0012	11 0 32.8	3.028	0.479	69.0	58 81	11 1275
2431	7.35	6 34 44.54	+3.4099 -	-0.0016	+14 19 59.1	-2.028		917	284 205	74 7205
2432	8.6	0	3.3088	0.0011		-3.028	-0.490	71.7	284 305	14 1395
2433	8.8		1 1			3.036	0.476	80.7	5 Beob.	10 1228
	8.8		3-3779	0.0014	_	3.046	1	71.6	282 304	13 1375
2434	9.0	34 57·94 35 8.66	3.3696	0.0014	12 41 2.1 11 36 47.5	3.048	0.484	71.6	271 301	12 1247
2435	1		3.3438	0.0013		3.063	0.480	70.6	84 299	11 1277
2436	8.6	6 35 16.27	+3.3561 -	-0.0013	+12 7 28.5	-3.074	-0.482	71.6	275 302	12 1248
2437	8.5	35 21.32	3.3436	0.0013	11 36 24.9	3.081	0.480	69.8	58 81 84 299	11 1278
2438	8.7	35 22.27	3.4177	0.0017	14 39 22.9	3.083	0.491	71.8	285 309 310	14 1399
2439	8.8	35 23.50	3.4135	0.0017	14 28 59.9	3.085	0.490	71.7	284 305	14 1400
2440	8.4	35 45.10	3.3503	0.0014	11 53 24.2	3.116	0.481	70.6	84 299	11 1280
2441	8.7	6 35 45.22*	+3.3105 -	-0.0012	+10 13 33.0	-3.116	-0.475	87.1	6 Beob.	10 1235
2442	8.6	35 46.51	3.3870	0.0016	13 24 13.2	3.118	0.486	71.6	282 304	13 1380
2443	8.3	35 47.47	3.3159	0.0012	10 27 5.1	3.119	0.476	69.1	4 159	10 1236
2444	8.6	35 58.62	3.3893	0.0016	13 30 3.7	3.135	0.487	71.7	283 308	13 1382
2445	8.6	36 3.62	3.3803	0.0015	13 8 3.1	3.142	0.486	71.6	282 304	13 1384
			1	`			1	-		ł
2446	8.5	6 36 5.04	1 1	-0.0013	+11 7 47.5	-3.144	-0.479	76.1	58 81 758	11 1281
24477	8.7	36 24.23	3.3119	0.0012	10 17 24.6	3.172	0.476	81.2	6 Beob.	10 1240
2448	8.7	36 29.59	3.3655	0.0015	12 31 40.0	3.180	0.483	71.6	271 301	12 1253
2449	8.8	36 29.96	3.3251	0.0013	10 50 45.3	3.180	0.477	1.69	4 159	10 1241
2450	9.0	36 3 5.26	3.3205	0.0013	10 39 9.9	3.188	0.477	90.1	759 760	10 1242
ł	1 -	.8 8.7 8.0 8.5	2 BD 0.1	3 -	.o., 5.5 (S Monoc	erntis)	4 7 81	roth 5	RD 6 2 7 750	röthlich

Nr.	Gr.	A.R. 1	875	Praec.	Var. saec.	Decl. 18	75	Praec,	Var saec.	Ep.		Zo	nen		В	. D.
2451	8.7	6 ^h 36 ^m 3	27821	+3:3353	-0:0014	+11°16'	21"1	-3.191	-0.479	69.0	-0	81				1284
2452	8.2		38.73	3.3214	0.0013	10 41		3.193	0.477	68.5	58 2	69				· 1
2453	8.4		44.72	3.3566	0.0015		30.0 31.7*	3.202	0.477	71.6	l	•				1243
2454	8.61		47.68	3.3818	0.0015	13 12	1.8	3.202	0.485	71.6	275 282	302				1257
2455	8.6	· ·	51.08	3.3359	0.0014	11 17		3.211	0.479	69.0	58	40E 81			_	1287
			_		•			_			, ·				**	1207
2456	5·32		56.37	+3.3854	-0.0017	+13 21	6.8	-3.218	-0.486	71.7	283	308			_	1390
2457	8.7		59.76	3.3502	0.0015		38.5	3.223	0.481	80.3	84	299	751	758		1289
2458	8.6		29.49	3.3522	0.0015	11 59	3.7	3.266	0.481	71.6	275	302				1261
2459	8.9		46.95	3.3246	0.0014	10 50	0.4	3.291	0.477	69.1	4	159				1249
2460	8.7	37 5	50.22	3.4249	0.0020	14 58	12.7	3.296	0.491	71.8	285	309	310		14	1412
2461	8.9	6 37 5	51.77	+3.3574	-0.0016	+12 12	10.8	-3.298	-0.481	71.6	275	302			12	1264
*2462	9.4	37 5	52.70	3.3983	0.0018	13 53	10.1	3.299	0.487	91.6	751	R			13	1392
2463	8.5	38	2.39	3.3980	0.0018	13 52	42.6	3.313	0.487	77.8	283	308	758		13	1393
2464	8.7	38	2.83	3.3661	0.0017	12 33	56.8	3.314	0.483	71.6	282	304			12	1266
2465	8.7	38	2.88	3.3615	0.0016	12 22	19.5	3.314	0.482	71.6	275	302			12	1267
2466	8.4	6 38	3.69	+3.3256	-0.0014	+10 52	43.6	-3.315	-0.477	69.1	I₄	159			10	1253
2467	8.7	38	7.82	3.3624	0.0016	12 24		3.321	0.482	71.6	271	301			1	1268
2468	8.08	38 1	11.31	3.3878	0.0018	13 27 .		3.326	0.486	71.7	283	308				1395
2469	3.6		16.40	3-3773	0.0017	13 1		3.333	0.484		1 .	nd. C	at.			1396
2470	8.5		26.49	3.3453	0.0016	II 42		3.348	0.480	70.6	84	299				1294
2471	8.8		31.10	+3.3276	-0.0015	+10 57	46.6	-3.354	-0.475	69.1		7.50				
2472	8.8	_	35.05	3.3404	0100.0	11 29		3.360	-0.477	69.0	58	159 81			i	1256
2473	8.7		38.72	3.3163	0.0014	10 29	· •		0.479	68. ₅	30	69				1295
2474	8.7	_	51.32	3.3254	0.0015	10 52		3.365 3.384	0.475	69.1	4	159				1257
2475	7.44		52.91	3.3721	0.0018	12 49		3.386	0.483	71.6	271	301				1275
							1			•	i .	_				
2476	8.3		58.53	+3.4049	-0.0020	+14 10		-3.394	-0.488	71.7	284	305				1424
2477	8.4		11.78	3.4242	0.0031	14 57	- 1	3.413	0.491	76.4	285		310	751		1427
2478	9.0		26.46	3.3728	0.0018	12 51	٠ ١	3.434	0.483	71.6	27 I	301			l _	1277
2479	9.3		40.92	3.3574	0.0018	12 13	- 1	3-455	0.481	82.6	١٠.	R			•	1280]
2480	8.8		42.60	3.4238	0.0021	14 56	- 1	3.457	0.490	71.8	285	309	310		[14	1430]
2481	8.8	6 39 4	47.52	+3.4244	-0.0022	+14 58	17.9*	-3.465	-0.490	76.4	285	309	310	751	14	1431
2482	7.7	39 5	51.98	3.3250	0.0016	10 51	56.4	3.471	0.476	69. r	4	159			10	1262
2483	8.1	40	6.26	3.3325	0.0016	11 10	51.3	3.491	0.477	69.0	58	81			11	1302
2484	8.7	40	6.52	3.3578	0.0018	12 14	- 1	3.492	0.481	71.6	275	302			12	1285
2485	8,6	40	7.52	3.3634	8100.0	12 28 :	22.2	3.493	0.481	71.6	282	304			12	1286
2486	8.8	6 40 1	10.03	+3.3078	-0.0015	+10 8 4	43.5	-3.497	-0.473	77-3	2	69	614	616	10	1263
2487	9.2		11.69	3.3534	0.0018		19.7	3.499	0.480	71.6	271	301	-			1287]
*2488	8.5	i	19.75	3.3293	0.0016		1.1	3.511	0.476	69.8	58	18	84	299		1303
2489	8.9	40 2	22.72	3.3294	0.0016	11 3	18.0	3.515	0.476	90.1		759				1304
2490	8.3	40 3	38.05	3.4229	0.0022	14 55	16.5	3.537	0.490	71.8		309	310		14	1436
2491	9.06	6 40 4	43-55	+3.3260	-0.0017	+10 54	53.0	-3.545	-0.476	69.1	4	159				1265]
2492	8.8	i .	45.98	3.4157	0.0022	14 37		3.548	0.489	82.2	284				_	1437]
2493	8.67		52.40	3.4162	0.0022	14 38		3.557	0.489	71.6		305				1440
2494	8.5		53.83	3.4103	0.0022	14 24	- 1	3.560	0.488	80.9			751	758		1441
2495	8.9		58.67	3.4220	0.0023	14 53	- · I	3.567	0.490	71.8		309				1442
2496	8.3	6 41					1			•			-			1
	9.1	1	2.42	+3.3427 3.4166	-0.0018 0.0022	+11 37		-3.572	-0.478	70.6		299 D			L _	1307
2497 2498	7.7	41 41	5.58			14 40		3.576	0.489	82.7	305	309				1443]
2499	8.7		9.52 13.45	3.4180 3.3996	0.0023 0.0021	14 43 : 13 58 :		3.582 3.588	0.489 0.486	71.7 71.7		309				1445
2500	8.9		15.22	3.3255	0.0021			3.590	0.476		79				_	1416
-,55																į,
	' B	D 9.1	² Z. 30	08 röthlich	^a BD	8.5; Schätz	. 8.0	8.1 4	BD 8.0	⁶ BD 9	•3	5 B	D 9.5		7 BD	9.2
N																

							-			
Nr.	Gr.	A.R. 18	75 Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
2501	8.8	6h 41m 17	1:07 +3:3119	-0.0016	+ 10° 19′ 28″7	-3"593	-0.474	90.1	751 758	10° 1270
2502	8.5		.10 3.3184	1	10 36 8.6	3.612	0.474	69.1	4 79 159	10 1274
2503	8.8	41 40	.03 3.4133	0.0023	14 32 29.7	3.626	0.488	71.7	284 305	14 1449
2504	8.6	41 43	.67 3.3686	0.0020	12 42 2.7	3.631	0.482	71.6	271 301	12 1300
2505	8.6	41 49	.74 3.3699	0.0020	12 45 22.9	3.640	0.482	71.6	282 304	12 1301
2506	8.4	6 42 1	-57 +3.4193	-0.0023	+14 47 20.2	-3.657	-0.489	71.7	285 309	14 1452
2507	8.7		.08 3.4101	0.0023	14 24 57.7	3.659	0.487	71.7	284 305	14 1453
2508	8.6		.80 3.4115	_	14 28 14.1	3.660	0.488	71.8	284 309 310	14 1454
2509	8.6		.04 3.3880	_	13 30 24.7	3.662	0.484	71.7	283 308	13 1421
2510	8.2	_	.90 3.3969	1	13 52 32.1	3.685	0.485	71.7	283 308	13 1423
2511	8.4	6 42 25	.82 +3.3807		+13 12 39.0	-3.692	-0.483	71.6	282 304	13 1424
2512	8.4		3.3569	1	12 13 26.0	3.696	0.480	71.6	275 302	12 1306
2512	8.7		0.55 3.4248		15 1 13.0	3.698	0.489	71.7	285 309	15 1332
2514	7.9 ¹		3.4246 3.60 3.3836	1	13 19 46.2	3.703	0.483	71.6	282 304	13 1427
2515	8.8	_	3.3729		12 53 18.4	3.706	0.482	71.6	271 301	12 1308
						1			1 ' '	_
2516	8.9		.76 +3.4179		+14 44 15.5*	-3.709	-0.488	80.9	285 309 751 758	14 1455
2517	9.0		3.4265	1	15 5 27.8	3.713	0.489	1.00	759 760	15 1334
2518	8.52		3.4202	0.0024	14 50 3.1	3.728	0.489	71.7	285 310	14 1456
2519	8.3	42 51		1	13 55 49.4	3.728	0.485	71.7	283 308	13 1430
2520	8.3	42 56	3.3527	0.0020	12 3 13.3	3.736	0.479	80.8	275 302 751 758	12 1309
2521	8.6	6 42 58	3.63 +3.3261	-0.0018	+10 56 22.6	-3.739	-0.475	69.1	4 79 159	10 1288
2522	8.0	43 2	.99 3.3562	0.0020	12 11 54.9	3.745	0.479	71.6	271 301	12 1310
2523	8.6	43 14	.56* 3.3079	0.0017	10 10 17.8	3.761	0.472	79.3	5 Beob.	10 1289
2524	8.8	43 16	3.3374	0.0019	11 24 57.5	3.764	0.476	69.0	58 81	11 1321
2525	6.5	43 22	3.3888	0.0023	13 33 17.2	3.772	0.484	71.7	283 308	13 1434
2526	8.8	6 43 24	.67 +3.3242	-0.0019	+10 51 39.6	-3.776	-0.474	69.1	4 79 159	10 1291
2527	8.6	43 42	.52 3.3978	0.0024	13 55 47.6	3.801	0.485	71.7	283 308	13 1435
2528	8.5	43 44	.81 3.4268	0.0026	15 6 58.8	3.805	0.489	71.7	285 309	15 1342
2529	8.2	43 51	.59 3.3998	0.0024	14 0 48.2	3.815	0.485	71.7	284 305	14 1460
2530	8.o ⁸	43 56	.56 3.3466	0.0021	11 48 26.6	3.822	0.477	70.6	84 299	11 1327
2531	8.4	6 44 10	.98 +3.3656	-0.0022	+12 36 5.7	-3.842	-0.480	71.6	271 301	12 1319
2532	8.74		3.3935	ı	13 45 43.6	3.870	0.484	1.00	751 758	13 1440
2533	8.65	44 32	1 00.00	1	12 51 34.7	3.873	0.481	71.6	282 304	[12 1320]
2534	9.0	44 37	.	0.0021	11 44 6.5	3.880	0.477	90.1	751 759	11 1328
2535	8.9	44 37		0.0022	12 30 37.7	3.880	0.479	71.6	271 301	12 1321
2536	8.9	6 44 38		-0.0020	+10 56 42.3	-3.882	-0.474	69.1	4 79 159	10 1298
2537	8.4	44 42		0.0021	11 33 5.0	3.888	0.476	69.8	4 79 159 58 81 84 299	
2538	8.36	44 48		0.0021	12 50 3.0	3.896	0.480	71.6	282 304	12 1322
2539	8.97	44 51			10 10 23.1	3.901	0.471	87.1	707 709	[10 1300]
2540	9.0		.56 3.3829	0.0024	13 19 44.8	3.912	0.482	80.9	283 308 758 759	
	8.8		ŀ	1						
2541 2542	8.o		.50 +3.3830 .10 3.3258	0.0024	+13 19 59.2 10 56 43.7	-3.913	-0.482 0.474	71.7	283 308 4 79 159 751	13 1444 10 1301
2542 2543	8.6		.76 3.3602	0.0020	10 50 43.7	3.914 3.915	0.474	74.4 71.6	4 79 159 751 275 302	12 1325
2544	9.0		.72 3.3432	0.0021	11 40 40.5	3.915	0.476	70.6	84 299	11 1332
2545	8.9		.64 3.3588	0.0021	12 19 41.8	3.929	0.479	71.6	275 302	12 1327
1			1	1						
2546	8.4		.48 +3.3847	1 1	+13 24 16.8	-3.933	-0.482	71.6	282 304	13 1445
2547 2548	8.3 8.6		.18 3.3381	0.0021	11 27 57.5	3.944	0.476	69.0 80.8	58 81	11 1333
2548	8.4	45 33 45 39	_	0.0022	12 3 10.8	3.961	0.477	80.8 80.3	275 302 759 760 84 299 751 759	
2549 2550	8.9	45 39 45 42		0.0022	II 44 45.I II 27 43.I	3.970	0.476	_	84 299 751 759 58 81	11 1335
-330					, , ,	3.973				
1	1 B	D 8.4	² Com. 9 ^m o	3 7.5 8.	6 4 BD 9.2	⁵ BD	9.1	⁶ BD 8.8	⁷ BD 9.5; Schätz	ı. 8 .9 9.0

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zo	nen	В. D.
2551	8.9	6h 45m 50*28	+3:4215	-0.0027	+14°55′29″3	-3 !984	-0.487	82.7	309 R		[14° 1473]
2552	8.81	45 54.24	3.3072	0.0020	10 10 6.7	3.990	0.471	87.1	707 709)	[10 1304]
2553	8.9	45 57.12	3.4062	0.0026	14 18 1.4	3.994	0.485	82.2	284 R		[14 1474]
2554	8.72	46 1.76	3.4213	0.0027	14 55 10.5*	4.001	0.487	79.1	285 309	R	[14 1475]
2555	9.0	46 11.67	3.3541	0.0023	12 8 39.6	4.015	0.477	71.6	275 302		12 1333
2556	8.5	6 46 12.75	+3.3181	-0.0021	+10 37 45.6	-4.016	-0.472	69.1	4 79		10 1308
2557	7.7	46 19.47	3.3207	0.0021	10 44 27.0	4.026	0.473	79.3	2 69		10 1310
2558	6.6	46 26.42	3.3304	0.0022	11 9 6.3	4.036	0.474	69.0	58 81		11 1344
2559	10.0	46 30.37	3.4025	0.0027	14 9 13.9	4.041	0.484	90.1	760 761		3
2560	8.9	46 38.06	3.3868	0.0026	13 30 28.6	4.052	0.482	83.1	308 R		[13 1453]
2561	8.2	6 46 44.22	+3.4207	-0.0028		-4.061	-0.487	77.8	285 309	761	1
2562	9.94	46 47.70	3.3866	0.0026	+14 54 14.0	4.066	0.482	92.1	760 R	701	14 1477
2563	8.5	46 52.86	3.3876	0.0026	13 32 42.3	4.074	0.482	80.6	283 751		13 1458
2564	8.8	46 53.68	3.3619	0.0024	12 28 30.5	4.075	0.478	77.8	271 301	_	12 1335
2565	8.6	46 58.13	3.3462	0.0023	11 49 12.1	4.081	0.476	77.1	84 299		11 1349
H	8.4			_		_					ľ
2566 2567	8.7 ⁶	6 46 58.26	+3.3309	-0.0022	+11 10 35.0	-4.081	-0.474	69.0	58 81		11 1350
2568	8.9	47 4.69 47 6.94	3.4057	0.0027	14 17 43.0 11 44 18.7	4.091	0.484	71.7 71.6	284 305		14 1479
2569	8.1	47 6.94 47 11.67	3.3442	0.0023	10 40 38.9	4.094	0.476	69.1	275 302	159	11 1353
2570	7.9	47 20.37	3.4175	0.0021	14 46 43.2	4.113	0.472	71.7	4 79 285 309	• .	14 1481
	1					_					
2571	8.6	6 47 28.28	+3.3077	-0.0021	+10 12 1.2	-4.124	-0.470	77.8	2 69		
2572	8.2	47 32.58	3.3315	0.0023	11 12 31.6	4.130	0.474	69.0	58 81		11 1355
2573	8.7	47 32.74	3.3671	0.0025	12 42 1.6	4.131	0.479	71.6	271 301		12 1337
2574	8.9	47 35.54	3.3978	0.0027	13 58 32.7	4.135	0.483	83.1	308 R		[13 1461]
2575	5.6	47 35.57	3.3823	0.0026	13 20 4.1	4.135	0.481	71.6	282 304	•	13 1462
2576	8.8	6 47 39.45	+3.3649	-0.0025	+12 36 41.9	-4.140	-0.478	71.6	275 302		12 1339
2577	8.6	47 40.42	3.3229	0.0022	10 50 57.2	4.142	0.472	69.1	4 79		10 1321
2578	8.3	47 50.75	3.3405	0.0023	11 35 21.1	4.156	0.475	70.6	84 299		11 1356
2579	8.5	47 54.21	3.3194	0.0022	10 42 8.5	4.161	0.472	68.5	2 69		10 1325
2580	8.57	47 58.03	3.3531	0.0024	12 7 20.8	4.167	0.476	71.6	275 302		12 1344
2581	8.3	6 48 4.83	+3.4076	-0.0028	+14 23 0.8	-4.176	-0.484	71.7	284 305		14 1486
2582	8.6	48 5.46	3.3796	0.0026	13 13 33.5	4.177	0.480	71.6	282 304		13 1469
2583	9.0	48 12.35	3.3968	0.0028	13 56 33.4	4.187	0.483	71.7	283 308		13 1470
2584	8.78	48 18.26	3.3679	0.0026	12 44 36.9	4.196	0.478	71.6	271 301		[12 1348]
2585	8.5	48 45.60	3.3990	0.0028	14 2 21.9	4.235	0.483	71.7	284 305		14 1491
2586	9.2	6 48 48.00	+3.3485	-0.0025	+11 56 22.9	-4.238	-0.475	82.6	302 R		[11 1362]
2587	9.0	48 56.24	3-3334	0.0024	11 18 10.4	4.250	0.473	69.0	58 81		11 1363
2588	8.8	48 59.05	3.4003	0.0029	14 5 50.5	4.254	0.483	71.7	283 308		14 1493
2589	8.8	48 59.97	3.3159	0.0023	10 33 50.7	4.255	0.471	69.6	79 159		10 1329
2590	8.4	49 4.38	3.4140	0.0030	14 39 37.7	4.261	0.485	90.1	751 758	1	14 1494
2591	8.79	6 49 6.93	+3.3685	-0.0027	+12 46 49.0*	-4.265	-0.478	82.6	301 R		[12 1353]
2592	8.6	49 9.15	3.3284	0.0024	11 5 38.4	4.268	0.472	69.0	58 81		11 1365
2593	8.1	49 11.56	3.3675	0.0027	12 44 20.7	4.272	0.478	71.6	271 301		12 1354
2594	9.1	49 20.74	3.3521	0.0026	12 5 43.6*	4.285	0.476	82.6	302 R		[12 1355]
2595	8.4	49 24.22	3.3305	0.0024	11 11 13.5	4.290	0.473	69.0	58 81		11 1368
2596	5.9	6 49 33.09	+3.3052	-0.0022	+10 7 0.1	-4.302	-0.469	77.6	2 69	612 708	10 1335
2597	8.7	49 33.71	3.3626	0.0026	12 32 18.1	4.303	0.477	71.6	271 301	-	12 1357
2598	8.5	49 34-47	3.4024	0.0029	14 11 21.5	4.304	0.483	71.7	284 305		14 1496
2599	8.5	49 41.06	3.3475	0.0025	11 54 16.4	4.314	0.475	83.7	275 751		11 1369
2600	8.4	49 46.88	3.3937	0.0029	13 49 56.3	4.322	0.481	71.7	283 308	1	13 1482
1)	1 12	Dari Sahar 9		2 PD o	4 · Schätz 8 7 8 8	2	8 Cente .	.0v 4#6 bool		alahan D D	TT C -0-

¹ BD 9.5; Schätz. 8.8 8.8 ² BD 9.4; Schätz. 8.7 8.8 — ⁸ Statt 14°1476 beobachtet, welcher B.B. III S. 280 falsch angesetzt ist 14°9:0 st. 14°0:9 ⁴ 9.3 10.5 ⁵ BD 9.0; Schätz. 8.5 8.6 ⁶ BD 9.2 ⁷ BD 8.0; Schätz. 8.5 8.5 ⁸ BD 9.2; Schätz. 8.7 8.8 ⁹ Nur Z. 301; BD 9.3

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
				saec.			saec.			
2601	8.9	6 ^h 49 ^m 50:58	+3:3095	-0.0023	+10°18′ 855	-4:327	-0.469	68.5	2 69	10° 13;
2602	7.81	49 53.10	3.3391	0.0025	11 33 8.8	4.331	0.474	70.6	84 299	11 13
2603	8.82	49 53.83	3.4078	0.0030	14 25 1.7	4.332	0.483	83.1	305 R	[14 14
2604	8.58	49 59.67	3.4192	0.0031	14 53 12.0	4.340	0.485	71.7	285 309	14 14
2605	8.8	50 1.37	3.3190	0.0024	10 42 16.8	4.342	0.471	81.6	159 R	[10 13.
2606	9.0	6 50 12.03	+3.3191	-0.0024	+10 42 46.9	-4.358	-0.470	81.6	159 R	[10 13
2607	8.8	50 19.02	3.3332	0.0025	11 18 33.6	4.368	0.472	83.0	58 751 75	
2608	8.3	50 19.63	3.3328	0.0025	11 17 36.0	4.369	0.472	83.1	81 751 75	
2609	9.1	50 21.86	3.4176	0.0031	14 49 27.8*	4.372	0.484	77.8	285 309 75	-
2610	9.0	50 25.14	3.4176	0.0031	14 49 35.7°	4.376	0.484	77.8	285 309 75	14 15
2611	7.2	6 50 26.96	+3.3512	-0.0026	+12 4 11.4	-4.379	-0.475	71.6	275 302	12 13
2612	7.64	50 32.30	3.3291	0.0025	11 8 13.7	4.387	0.472	71.6	84 299	11 13
2613	8.7	50 39.47	3.3041	0.0023	10 4 43.9	4.397	0.468	86.6	612 708	[10 13
2614	8.9	50 51.87	3.3193	0.0024	10 43 38.1	4.414	0.470	69.1	4 79 15	10 13
26155	8.6	50 56.87	3.3352	0.0026	11 23 56.4	4.421	0.472	69.0	58 81	11 13
2616	7.46	6 51 1.11	+3.4069	-0.0031	+14 23 35.4	-4.428	-0.483	71.7	284 305	14 150
2617	8.9	51 4.56	3.4179	0.0032	14 50 47.7	4.432	0.484	71.7	285 309	14 15
2618	8.4	51 6.38	3.4066	0.0031	14 23 5.0	4.435	0.483	71.7	284 305	14 15
2619	7.6	51 8.09	3.4073	0.0031	14 24 49.4	4.437	0.483	71.7	284 305	14 15
2620	8.6	51 8.73	3.3175	0.0025	10 39 7.97	4.438	0.470	68.9 69.1	5 Beob.	10 13
2621	8.28	6 51 11.81	+3.3790	-0.0029	+13 14 18.6	-4.443	-0.479	77.8	282 304 75	13 149
2622	8.89	51 13.73	3.3174	0.0025	10 39 6.9*	4.445	0.470	83.5	159 758 75	10 13
2623	8.010	51 16.27	3.3832	0.0029	13 24 56.6	4.449	0.479	71.7	283 308	13 14
2624	9.1	51 21.89	3.3844	0.0030	13 28 5.3	4.457	0.479	71.7	283 308	[13 149
2625	8.8	51 27.76	3.3520	0.0027	12 6 51.3	4.465	0.475	83.7	275 751 75	12 13
2626	8.5	6 51 30.42	+3.3022	-0.0024	+10 0 27.4	-4.469	-0.467	77.6	2 69 61:	2 708 10 13
2627	8.6	52 3.82	3.3939	0.0031	13 52 12.1	4.517	0.480	71.7	283 308	13 15
2628	8.6	52 17.00	3.3766	0.0030	13 9 16.9	4.535	0.478	71.6	282 304	13 15
2629	8.5	52 22.43	3.4089	0.0032	14 29 40.1	4.543	0.482	71.7	284 305	14 15
2630	9.2	52 31.79	3.3516	0.0028	12 6 39.7	4.556	0.474	82.6	302 R	
	,			-0.0026			-0.469	69.1	4 79 159	10 13
2631	8.7 9.0 ¹¹		+3.3195		+10 45 5.7	-4.558		71.6	4 79 159 271 301	[12 13
2632	-	52 38.76	3.3703	0.0030	12 53 46.9	4.566	0.477	75.4	58 81 749	
2633	8.5	52 43.96	3.3268	0.0026	11 3 57.0 11 58 17.4	4.574 4.588	0.470	76.5	84 299 74	
2634 2635	7.8 8.8	52 54.01 53 7.71	3.3482	0.0027	10 53 43.2	4.607	0.473	69.1	4 79 159	
			3.3227	,				i .		
2636	8.7	6 53 13.44	+3.3038	-0.0025	+10 5 35.1	-4.615	-0.467	77.6	2 69 61:	4
2637	8.7	53 23.04	3.3509	0.0029	12 5 24.2	4.629	0.473	71.6	275 302	12 13
2638	7.7	53 36.41	3.3700	0.0030	12 53 40.9	4.648	0.476	71.7	271 301 30	
2639	8.0	53 38.50*	3.3704	0.0031	12 54 42.1	4.651	0.476	71.6	271 282 30	
2640	8.8	53 40.56	3.3489	0.0029	12 0 43.3	4.654	0.473	71.6	275 302	12 13
2641	8.6	6 53 49.74	+3.3937	-0.0033	+13 53 19.4	-4.667	-0.479	71.7	283 308	13 15
2642	8.2	53 56.66	3.3622	0.0030	12 34 22.0	4.677	0.475	71.6	271 301	12 13
2643	7.5	54 3.92	3.3202	0.0027	10 47 55.4	4.687	0.469	1.69	4 79 15	_
2644	7.3 ¹²		3.3473	0.0029	11 56 53.8	4.698	0.472	76.5	84 299 74	
2645	8.7	54 16.97	3.3107	0.0026	10 23 49.7	4.705	0.467	68.5	2 69	10 13
2646 ¹⁸	8.9	6 54 27.81	+3.3472	-0.0029	+11 56 50.6	-4.721	-0.472	85.1	299 740 75	758 11 140
2647	8.9	54 31.59	3.3798	0.0032	13 19 9.7	4.726	0.477	71.6	282 304	13 15
2648	7.914		3.4209	0.0036	15 1 17.6	4.739	0.483	71.7	285 309	15 14:
2649	8.7	54 41.56	3.3804	0.0032	13 20 48.2	4.741	0.477	71.6	282 304	13 15:
2650	8.6	55 6.47	3.3966	0.0034	14 1 36.9	4.776	0.479	71.7	284 305	14 15
	1_7	.3 8.4	Nur Z. 30	5; BD 9.4	; 10 ^m o praec. 4 ^s	40" A.	8 B	D 9.1; Schi		4 7.0 8.3

1 7.3 8.4 2 Nur Z. 305; BD 9.4; 10^m0 praec. 4⁸ 40⁸ A. 8 BD 9.1; Schätz. 8.6 8.5 4 7.0 8.3 5 10^m0 pr. 3⁸ 1!5 B.; 11^m seq. 7⁸ 30⁸ A. 6 BD 7.9 7 Z. 4 [4⁸5] 8 BD 9.0; Schätz. 8.2 8.2 8.2 8.2 9 Z. 759 gelblich 10 BD 8.5 11 BD 9.5 12 6.8 7.7 7.5 18 9^m5 seq. 6⁸ 20⁸ B.; 9^m5 seq. 13⁸ 40⁸ B. 14 BD 8.5

Nr.	Gr.	A.R	. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 18	75	Praec.	Var.	Ep.		Zo	nen		В	D.
2651	8.2	۷h	m 11:84	+3:3305	-0:0029	+11°14'	50.0	-4.783	-0.470	25.4	58	٥.	740		.,,	1414
2652	9.0		5 13.12*	3.3466	0.0029	11 55		4.785	0.472	75·4 81.6	84	R	140			1415]
2653	8.0 ¹	5. 5.		3.4162	0.0036	14 50		4.788	0.482	71.7	285	309			-	1535
2654	8.62	5:		3.3661	0.0032	12 45		4.789	0.475	71.6	271		301	302		1394
2655	7.8	5.		3.3662	0.0032	12 45	- 1	4.792	0.475	71.6	271	275	301	302		1395
2656	8.28				-0.0034		-	-4.815		71.7	283	308	•			
2657	8.7	6 55 55		+3.3949	0.0034	+13 57		4.833	-0.479 0.466	68.5	203	69			_	1527 1384
2658	7.7	5:	_	3.3782	0.0033	13 16	5.2	4.835	0.476	71.6	282	304				1531
2659	8.6	5. 50	_	3.3457	0.0031	11 54	-	4.854	0.471	76.5	84		740		_	1421
2660	8.3	50	• .	3.3327	0.0030	11 21		4.856	0.470	69.0	58	81	•			1422
2661	9.0	6 50		+3.3656	-0.0032	+12 44	27.2	-4.856	-0.474	84.1	301	751	758		12	1400
2662	8.6	50		3.3752	0.0033	13 8		4.863	0.475	71.6	282	304	130		i e	1534
2663	7.5	50		3.4081	0.0036	14 30		4.864	0.480	71.7	284	305			_	1539
2664	8.7	50		3.3488	0.0031		22.0	4.881	0.472	71.6	275	302				1403
2665	8.74	50	-	3.4158	0.0037	14 50	17.0	4.884	0.481	77.8	285	-	751			1541
2666	5.0	6 50	_	+3.3273	-0.0030	+11 7	58.5	-4.912	-0.468	69.0	58	18				1428
2667	7.75	50		3.3230	0.0029	10 57	3.4	4.912	0.468	69.1	30	79	159			1392
2668	7.98	50		3.4162	0.0037	14 51	-	4.921	0.481	77.8	285	309	758			1545
2669	8.8	50		3.4020	0.0036	14 16		4.924	0.479	71.7	284	305	••			1546
2670	6.77	50		3.3661	0.0032	12 46		4.924	0.474	71.6	271	301				1406
2671	8.6	6 50		+3.3751	-0.0034	+13 9	12.8	-4.930	-0.475	71.6	282	304			T 2	1536
2672	8.06	50		3.3999	0.0034	14 11 :		4.935	0.478	71.7	283	308			-	1549
2673	9.3	5'	-	3.3437	0.0031	11 49		4.936	0.471	83.0	299	R			_	1430]
2674	8.68	5'		3.4209	0.0038		47.3*	4.950	0.481	82.7		eob.			_	1443
2675	8.09	5		3.4208	0.0038		31.2	4.955	0.481	82.7	Ι.	eob.			_	1445
2676 ¹⁰	9.1	6 5		+3.3327	0.0030	+11 22	5.4	-4.965	-0.469	75-4	58	81	740	!	_	1432
2677	8.9	5		3.3427	0.0031	11 47	-	4.977	0.470	70.6	84	299	140			1433
2678	8.8	5'		3.3562	0.0033	12 22	1.3	4.982	0.472	71.6	275	302				1408
2679	8.8	5		3.3206	0.0030	10 51 :	-	4.993	0.467	73.9	4	79	159	740		1396
2680	8.7	5'		3.3812	0.0035	13 25		5.001	0.475	71.6	282	304	•	• •		1540
2681	8.7	6 5	7 52.55	+3.4079	-0.0037	+14 32	6.5	-5.011	-0.479	71.7	284	305			14	1554
2682	8.311	5	_	3.4049	0.0037	14 24		5.017	0.479	71.7	284	305				1555
2683	8.912	5'		3.4176	0.0038	14 56		5.020	0.480	71.7	285	309			i _	1556]
2684	8.9	5		3.3540	0.0033	12 16		5.020	0.471	71.6	275	302				1410
2685	8.8	5		3.3328	0.0031	11 23	6.6	5.043	0.468	69.0	58	81				1436
2686	8.2	6 5	8 24 71	+3.3900	0.0036	+13 47	57 1	-5.056	-0.476	71.7	283	308			12	1544
2687	8.7		3 24.71 3 26.23	3.3351	0.0032	11 29		5.058	0.468	70.6		299				1438
2688	8.9	5	_	3.3175	0.0030		7.1	5.061	0.466	69.1	4		159			1404
2689	7.218		3 28.82	3.4106	0.0038	14 39		5.062	0.479	82.7		eob.	.,			1558
2690	7.9	_	31.60	3.3923	0.0037	13 53		5.066	0.476	71.7		308				1547
2691	8.4	6 5	32.06	+3.3829	-0.0036	+13 30		-5.066	-0.475	71.6		304				1546
2692	8.9	_	3 42.31	3.3221	0.0031	10 56		5.081	0.466	83.0		751	754		-	1408
2693	8.5		3 46.12	3.4217	0.0039	15 7		5.086	0.480	80.9			751	760		1459
2694	8.2		3 47.25	3.3135	0.0030	10 34		5.088	0.465	69.1	4		159	•		1409
2695	7.8	5		3.3332	0.0032	11 24		5.095	0.468	75.4	58	_	740			1439
2696	8.814	6 5		+3.3805	l i	+13 24		-5.100	-0.475	71.6	282	304			į.	1549]
2697	7.8	59		3.3988	0.0038	14 10	-	5.107	0.477	71.7		305				1560
2698	9.1	5	_	3.3367	0.0032	11 33		5.116	0.468	81.9	_	eob.				1442
2699	8.5	59		3.3660	0.0035	12 48		5.124	0.472	71.6	27 I					1419
2700	9.1	5		3.3466				-	0.470	-	275					1420
	l R	D 8 c ·	Schätz. 8	i.o. 8. r	³ BD q		om ₂ e	seq. 0.52 40	₹R.	4 BD 9.2			.2 7.0	. 8 n	מא י	8.6
	BD 8		⁷ Rö			3.5 9.0 8.0		9 8	.0 7.7 7.	7 8.8 7.9			10 ^m p			
	n BD		12 BD			7.2 7.0 8.2		14 BD 9).4				•		•	
Si.																- 1

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 18	375	Praec.	Var.	Ep.		Zoi	nen		В	. D.
2701	8.9	6 ^h 50 ⁿ	a 22:65	+3:3660	-0.0035	+12°48′	21:3	-5:138	-0.472	83.1	301	R			[12°	1421]
2702	8.6		23.56	3.3107	0.0030	10 27	-	5.139	0.464	69.1	4		159		1	1413
2703	8.7	_	42.98	3.3096	0.0031	10 24	-	5.166	0.464	69.1	4		159			1414
2704	9.5 ¹	59	49.38	3.3981	0.0038	14 9	36.8	5.175	0.477	82.7	305	R			[14	1563]
2705	9.02	59	54.80	3.4078	0.0039	14 33	57.5	5.183	0.478	83.1	309	R			[14	1565]
2706	7.38	6 59	54.87	+3.3845	-0.0037	+13 35	35.2	-5.183	-0.475	71.7	283	308			13	1556
2707	8.6	59		3.3264	0.0032	11 8	1.8	5.184	0.466	69.0	58	18			_	1447
2708	8.8	59	55.96	3.3798	0.0037	13 23	50.4	5.185	0.474	71.6	282	304				1555
2709	8.8	59	58.24	3.3484	0.0034	12 4	17.4	5.188	0.469	77.1	275	302	740		12	1425
2710	8.8	7 0	2.18	3.3589	0.0035	12 30	55.9	5.194	0.471	77.1	271	301	741		12	1427
2711	8.2	7 0	13.07	+3.3015	-0.0030	+10 4	15.8	-5.209	-0.463	77.6	2	69	612	708	10	1416
2712	8.6		24.24	3.3978	0.0039	14 9		5.225	0.476	71.7	283	•	305	308		1566
2713	8.5	0	27.98	3.3984	0.0039	14 10	56.2	5.230	0.476	71.7	283			308	14	1567
2714	8.8	0	30.20	3.3302	0.0033	11 18	13.5	5.233	0.467	69.0	58	81			11	1453
2715	8.2	0	30.25	3.4068	0.0040	14 32	0.1	5.233	0.477	71.7	285	309			14	1568
2716	8.8	7 0	43-55	+3.3450	-0.0034	+11 56	16.5	-5.252	-0.469	76.5	84	299	740		11	1455
2717	8.7	. 0	46.28	3.3597	0.0036	12 33	Ξ.	5.256	0.471	82.7		eob.	• •			1429
2718	9.0	0	46.57	3.4075	0.0040	14 33		5.256	0.477	71.7	285	309				1570
2719	8.7	0	47.32	3.3432	0.0034	11 51		5.257	0.468	89.6	740	751	754	758	11	1456
*2720	8.8	0	51.39	3.3246	0.0033	11 4	1.9	5.263	0.466	70.5	58	299			11	1457
2721	8.9	7 0	55.40	+3.3040	-0.0031	+10 11	13.2	-5.268	-0.463	77.6	2	69	612	708	10	1422
2722	9.1		55.51	3.3405	0.0034	11 44	_	5.269	0.468	71.6	275	302		•		1459
2723	8.2	o	56.57	3.3645	0.0036	12 45		5.270	0.471	75·4	164	282	304	741		1430
2724	8.7	0	58.98	3.3247	0.0033		26.7	5.274	0.465	70.1	81	84	299	•		1461
2725	8.8	I	13.48	3.3277	0.0033	11 12	27.3	5.294	0.466	90.1	760	761			11	1464
2726	8.8	7 1	29.43	+3.3286	-0.0034	+11 14	47.4	-5.316	-0.466	89.5	740	760	76 I			1466
2727	8.8		33.76	3.3196	0.0033	10 51		5.322	0.464	83.1		754	-			1425
2728	8.8	1	34.80	3.2988	0.0031	9 58	-	5.324	0.462	74.9		eob.				1426
2729	7.84	1	34.84	3.3256	0.0034	11 7	12.6	5.324	0.465	89.5	740	760	761		11	1467
2730	8.8	1	38.27	3.3111	0.0032	10 29	52.7	5.329	0.463	83.1		_	759		10	1427
2731	9.4	7 1	40.20	+3.3543	-0.0036	+12 20	18.1	-5.331	-0.469	82.7	302	R			[12	1436]
2732	9.1	1	42.97	3.4029	0.0041	14 23		5.335	0.476	82.2	279				_	
2733	var.5	1	50.04	3.3045	0.0032	10 13		5.345	0.462	95.3	R(2				10	1428
2734	8.9	1	52.72	3-3345	0.0035	11 30	12.0	5.349	0.466	90.1	760	761			11	1468
2735	8.5	2	4.00	3.3050	0.0032	10 14	33.0	5.365	0.462	79.8	71	145	756	759	10	1429
2736	9.06	7 2	5.80	+3.3566	-0.0037	+12 26	58.9	-5.367	-0.469	81.1	66	R			12	1438]
2737	8.8	2	6.72	3.3546	0.0036	12 21		5.369	0.469	71.6		302			١.	1439
2738	8.87	2	13.33	3.4018	0.0041	14 21		5.378	0.476	70.6		279				1577
2739	8.7	2	14.03	3.3083	0.0033	10 23	5.7	5.379	0.463	83.1		756	762			1432
2740	8.4	2	28.46	3.3897	0.0040	13 51	5-4	5.399	0.474	70.6	152	279			13	1570
2741	8.6	7 2	48.28	+3.3734	-0.0039	+13 10	7.9	-5.427	-0.471	70.8	152	279	281		13	1571
2742	7.8	. 2	52.22	3.3776	0.0039	13 20		5.433	0.472	70.4	_	152				1572
2743 ⁸	8.7	3	4.28	3.3633	0.0038	12 44		5.449	0.470		-	_				1444
2744	8.5°	3	7.7 7	3.4190	0.0043	15 4	58.7	5.454	0.477	81.7	163				[15	1486]
2745	8.7	3	27.04	3.3209	0.0035	10 56	41.3	5.481	0.463	75.5	74	93	740		10	1438
2746	8.4	7 3	27.30	+3.3826	-0.0040	+13 34	4.4	-5.482	-0.472	70.6	150	281			13	1574
2747	8.6	3		3.3059	0.0033	10 17		5.483	0.461	69.6	_	145			_	1439
2748	8.9	-	34.71	3.3311	0.0036	11 23		5.492	0.465	89.5		760	76 I			1480
2749	9.1		37.50	3.3112	0.0034	10 31		5.496	0.462	90.1	754	756			10	1440
2750	9·4 ¹⁰	3	54.10	3.4167	0.0044	15 0	13.3	5.519	0.477	75.9	162	285	309	754	[15	1492]
l	1 0	.1 10.0:	10 ^m 5 5	ea. 1* 0!s F	3. 2	Nur Z. 30	o: BD	0.5	8 BD 8	R.2: Schätz.	7.2	7.5		4 8.4	7 2	7.8

¹ 9.1 10.0; 10^m5 seq. 1^a 0.5 B. ² Nur Z. 309; BD 9.5 ^a BD 8.2; Schätz. 7.2 7.5 ⁴ 8.4 7.3 7.8 ^b R Can. min.; 8.2 8.2 ⁶ Nur Z. 66; BD 9.5 ⁷ BD 9.3 ^a 9^m4 pracc. 1^a 4'B.; 9^m6 seq. 4^a 2'B. ^b Nur Z. 163; BD 9.4 ¹⁰ 9.3 9.2 9.1 10.0

Nr.	Gr.	A.R	. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
2751	9.0	7 ^h 4	m 12:85	+3:3530	0:0038	+12° 19′ 34.0°	-5:545	-0.467	81.7	147 R	[12° 1453]
2752	8.5	4	16.44	3.3823	0.0041	13 34 0.6	5.551	0.471	70.6	150 281	13 1577
2753	8.5	4	17.44	3.3068	0.0034	10 20 48.2	5.552	0.461	69.6	71 145	10 1443
2754	8.41	4	21.15	3.3177	0.0035	10 49 4.3	5.557	0.462	69.1	74 93	10 1444
2755	8.7	4	30.40	3.3420	0.0037	11 51 46.0	5.570	0.466	90.1	760 761	11 1492
2756	8.6	7 4	33-35	+3.3606	-0.0039	+12 39 21.3	-5.574	0.468	81.7 84.6	5 Beob.	12 1456
2757	8.3	4		3.4109	0.0044	14 46 37.4	5.587	0.475	70.2	162 163	14 1589
2758	8,8	4	44.66	3.3249	0.0036	11 8 5.3	5.590	0.463	89.5	740 760 761	11 1493
2759	8.2	4		3.3152	0.0035	10 43 6.9	5.607	0.462	69.1	74 93	10 1448
2760	8.6	4	58.03	3.4161	0.0045	14 59 45.6	5.609	0.476	70.9	162 163 309	15 1498
2761	8.7	7 5	0.24	+3.4129	-0.0044	+14 51 51.1	-5.612	-0.475	70.6	152 279	14 1593
2762	9.1	5	12.31	3.4140	0.0045	14 54 47.6	5.629	0.475	90.1	756 759	14 1594
2763	8.8	5	14.18	3.4135	0.0045	14 53 30.9	5.631	0.475	70.2	152 162 163	[14 1596]
2764	8.4	5	27.73°	3.3622	0.0040	12 44 21.5	5.651	0.468	81.7 84.6	5 Beob.	12 1463
2765	1.8	5	36.75	3.3077	0.0035	10 24 17.1	5.663	0.460	69.1	74 93	10 1453
2766	8.8	7 5	41.13	+3.3698	-0.0041	+13 3 49.0	—5.669	-0.469	70.6	150 281	13 1588
2767	8.5	5	_	3.3029	0.0035	10 11 40.9	5.671	0.460	78.1	71 145 612 708	
2768	8.5	5	52.63	3.3478	0.0039	12 7 44.9	5.685	0.466	71.6 71.1	758(\frac{1}{2}) 275 302	12 1464
2769	8.8	5	54.38	3.3277	0.0037	11 16 13.0	5.688	0.463	89.5	740 760 761	11 1503
2770	8.6	6	12.22	3.3409	0.0039	11 50 29.2	5.713	0.465	84.6	145 740 760 761	11 1506
2771	9.4	7 6	13.70	+3.4159	-0.0046	+15 0 40.3	-5.715	-0.475	81.7	162 R	[15 1508]
2772	7.22	6		3.3910	0.0044	13 58 19.5	5.724	0.471	70.6	152 279	14 1600
2773	9.1	6		3.3487	0.0039	12 10 39.2*	5.730	0.465	69.6	66 147	
2774	8.7	6	30.61	3.3800	0.0043	13 30 38.6	5.739	0.470	70.6	150 281	13 1596
2775	8.8	6	31.71	3.3376	0.0039	11 42 7.3	5.740	0.464	89.5	740 760 761	11 1508
2776	9.1	7 6	36.99	+3.3839	-0.0043	+13 40 26.7	-5.747	-0.470	80.4	152 279 756 759	
2777	8.9	6	-	3.3411	0.0039	11 51 16.3	5.754	0.464	89.5	740 760 761	11 1509
2778	8.8	6		3.3322	0.0038	11 28 36.7	5.769	0.463	89.5	741 760 761	11 1510
2779.	7.83	6	•	3.3188	0.0037	10 54 5.1	5.773	0.461	75.5	74 93 741	10 1458
2780	8.0	6	55.48	3-3959	0.0045	14 11 7.5	5.773	0.472	90.1	756 759	14 1603
2781	8.7	7 7	3.24	+3.3462	-0.0040	+12 4 43.8	-5.784	-0.465	77.1 76.0	758(1) 275 302 740	12 1467
2782	8.84	7	5.55	3.3492	0.0040	12 12 23.1	5.787	0.465	69.6	66 147	[12 1468]
2783	8.6	7	8.94	3.3162	0.0037	10 47 30.1	5.792	0.460	69.1	74 93	10 1460
2784	9.2	7	9.39	3.3926	0.0044	14 3 20.7	5.793	0.471	82.2	279 R	[14 1604]
2785	9.0	7		3.4152	0.0047	15 0 7.7	5.795	0.474	70.2	162 163	15 1514
2786	8.7	7 7	27.63	+3.3930	-0.0045	+14 4 21.2	-5.818	-0.471	70.6	152 279	14 1605
2787	8.9	7	_	3.3303	0.0039	11 24 15.5	5.822	0.462		760 761	11 1513
*2788	8.9	7		3.4096	0.0046	14 46 27.9	5.825	0.473	70.2	162 163	14 1606
2789	6.98	7		3.3518	0.0041	12 19 43.4	5.828	0.465		758(1) 275 302 741	
2790	8.96	7		3-3479	0.0040	12 9 42.4	5.829	0.465	69.6	66 147	[12 1470]
2791	8.57	7 7	52.52	+3.3025	-0.0036	+10 12 21.2	-5.853	-0.458	78.1	71 145 612 708	ł
2792	8.6	7		3.3962	0.0045	14 12 59.9	5.853	0.471	-	152 279	14 1608
2793	8.78	8	_	3.3031	0.0037	10 14 4.7	5.864	0.458		71 145 R	[10 1466]
2794	8.3	8		3.3260	0.0039	11 13 37.0	5.872	0.461	89.5	740 760 762	11 1514
2795	8.4	8		3.3669	0.0043	12 58 46.2	5.875	0.467	70.6	150 281	13 1606
2796	9.1	7 8	12.47	+3.3661	-0.0043	+12 56 45.7	-5.881	-0.467	80.1 82.4	148a 164 752 757	l,
2797	9.1		13.40	3.3661	0.0043	12 56 46.8	5.882	1		164a 752 757	12 1471
2798	8.6		14.42	3.3276		11 17 55.2	5.883	0.461		740 761 762	11 1517
2799	8.99	8		3.3673	1	13 0 13.2	5.899	0.467	B	150 281	13 1607
2800	9.1	8	32.00	3.3531				1			[12 1475]
	1 10	D 8.9	2 pi		ätz. 7.3 7.:						
	BD 9	-	7 BD 9		BD 9.2	9 9 ^m 7 seq. 2		JU 9.5	, wunter O	1 3.0 0.3 0.	, 0.5 0.0
	•	-	ĺ		•		-				

8

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl.	1875	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zoner	1	В	. D.
2801	8.4	7h 8r	n 38 : 31	+3.3926	-0.0046	+14°	4' 46",4	-5.917	-0:470	70.6	152	279		14°	1615
2802	9.1	8		3.3171	0.0038	10 5		5.920	0.460	69.1	74	93			1468
2803	8.5	8	45.84	3.4151	0.0048	15	1 32.9	5.927	0.473	70.2	162	163		1	1520
2804	.8.8	9	10.75	3.3077	0.0038	10 2	-	5.962	0.458	69.1	74	93		-	1469
2805	9.0	9	12.67	3.4049	0.0047	1	6 30.6	5.965	0.471	70.2		163			1617
2806			-			i -	_					-		'	-
	8.4	7 9	• •	+3.3022	-0.0037	+10 1		-5.972	-0.457	78.3		145 7			1470
2807	8.7	9	-	3.3591	0.0043	•	0 10.5	5.981	0.465	80.1 83.4			52 757	1	1477
2808	8.9	9		3.3336	0.0041		4 57.7	6.012	0.461	89.5		760 7	01	I -	1524
2809	8.61	9	51.09	3.2974	0.0037		0 52.3	6.018	0.456	87.1		709			1473]
2810	8.7	9	55.48	3.3509	0.0043	12 1	9 42.1	6.024	0.463	83.4 81.4	750(1) 147 1	152 757	12	1481
2811	8.9	7 9	58.52	+3.3159	-0.0039	+10 4	9 12.5	-6.028	-0.459	69.1	74	93		10	1474
2812	8.o	10	7.90*	3.3921	0.0047	14	5 12.1	6.041	0.469	70.6	152	279		14	1619
2813	8.7	10	12.75	3.3423	0.0042	11 5	7 42.8	6.048	0.462	89.5	740	760 7	61	11	1526
2814	8.8	10	16.65	3.3852	0.0046	13 4	7 40.8	6.054	0.468	70.6	150	281			1618
2815	7.9	10		3.3280	0.0041		0 49.0	6.054	0.460	90.1	761	762			1527
2816	8.7	٠ ا	27 10	+3.3832		1		-6.068	-0.468	70.6		281			1620
4)	' '	7 10	•		-0.0046	+13 4		1	1	•	-				
2817	8.9		27.13	3.3567	0.0044	_	4 56.2	6.068	0.464	77.8 81.7		164 R			1485]
28182	8.7		29.93	3.3809	0.0046		6 57.8*		0.467	80.4		279 7			1623
2819	8.7	10	•••	3.3382	0.0042		7 32.1	6.076	0.461	89.5		762 7	b 4		1530
2820	8.5	10	34.47	3.3085	0.0039	10 3	0 15.1	6.078	0.457	69.1	74	93		10	1477
2821	9.3	7 10	38.96	+3.3183	-0.0040	+10 5	5 52.9	6.084	-0.458	92.7	756	R		l –	
2822	8.8	10	49.55	3.3900	0.0047	14	0 27.1	6.099	0.468	70.6	152	279		14	1622
2823	8.9	10		3.3272	0.0041	11 1	9 19.1	6.104	0.460	90.1	760	761		B	1535
2824	8.98	10	_	3.3522	0.0044	12 2	3 56.9	6.113	0.463	1.18	66	R			1489
2825	8.5	11	19.11	3.3346	0.0042	8	8 53.6	6.140	0.460	90.1	762	763 7	64	1	1538
	-		-			1		1	1	,			•	1	1
2826	9.0	7 11	27.47	+3.3304	-0.0042	+11 2		-6.152	-0.460	90.1	760	764			1541
2827	8.8	11	29.57	3.3367	0.0042	1	4 34.5	6.155	0.460	90.1	76 t	762			1543
2828	7.9		35.49	3.4033	0.0049		5 15.1	6.163	0.470	70.2	162	163			1628
28294	8.4		39.47	3.3177	0.0041	•	5 10.3	6.169	0.458	79.6 76.1	74		9 765a		1486
2830	8.35	11	42.82	3.3263	0.0042	111	7 45.5	6.173	0.459	89.5	740	761 7	52	11	1544
2831	8.0	7 11	44.53	+3.3836	-0.0047	+13 4	5 12.2	-6.176	-0.467	70.6	152	279		13	1626
2832	9.6	11	49.03	3.3840	0.0048	13 4	6 17.2	6.182	0.467	92.7	756	R		_	_
2833	8.9	11	54.17	3.3860	0.0048	13 5	I 47.3	6.189	0.467	70.6		279		13	1627
2834	8.8	11	59.26	3.3551	0.0045		2 36.8	6.196	0.463	80.1 83.4	1480	164 7	52 757		1494
2835	8.26	12	0.13	3.3441	0.0044	12		6.197	0.461	84.6 82.9		eob.			1495
	n 47			İ	1	ĺ									- 1
2836	7.67		12.53	+3.3088	-0.0040	+10 3		-6.215	-0.456	69.1	74	93	4-	L	1490
2837	9.0		20.81	3.3838	0.0048		6 32.8	6.226	0.466	80.4		279 7	9 705		1631
2838	8.28		33.45	3.3930	0.0049		0 14.7	6.243	0.467	70.6		279			1636
2839	8.49	1	33.69	3.3116	0.0041		0 14.3	6.244	0.456	69.4	74	93 1	45		1494
2840	8.6	12	37.16	3.3878	0.0049	13 5	7 2.4	6.249	0.467	70.6	150	281		13	1632
2841	8.210	7 12	41.41	+3.3106	-0.0041	+10 3	7 35.9	-6.254	-0.456	69.4	71	93 1	45	10	1495
*2842	8.611	12		3.3795	0.0048		6 0.6	6.262	0.465	70.6	152	279		13	1634
2843	8.9	I 2	51.11	3.3739	0.0047	•	1 47.0	6.268	0.465	70.6	150				1635
2844	8.8	13	5.96	3.3132	0.0041	1	4 49.0	6.289	0.456	69.1	74	93			1497
2845	8.6		12.17	3.3994	0.0050	9	7 4.2	6.297	0.468	70.2		163			1640
2846	ا ہے ا				· .			1	1		1 -		l .		
	9.2	7 13		+3.3510	-0.0046	+12 2		-6.318	-0.461	81.7	147 R 162 163		I -	1501]	
2847	8.4		31.50	3.4153	0.0052		7 45.2	6.324	0.470			-			1544
2848	9.0									1551					
2849	8.8	l l	47.52	3.3508	0.0046			6.346	1				52 757	ľ	1504
2850	8.5	14	0.03*	3.3945	0.0051	14 1	5 33.1	6.363	0.467	70.6	152	279		14	1642
1	1 B	D 9.1	² 9 [™] .	7 seq. 5* 1	'A.; 9 [™] 7	praec. 78 1	':5 A.	* Nur	Z. 66; BI	9.5	2 S	terne 10	[™] 5 prae	c. 9 ⁸ :	2' B.

¹ BD 9.1 ² 9^m7 seq. 5⁸ 1'A.; 9^m7 praec. 7⁸ 1'5 A. ⁸ Nur Z. 66; BD 9.5 ⁸ BD 7.8; Schätz. 8.5 8.1 8.3 ⁶ 8.3 7.7 8.6 8.3 8.3 ⁷ BD 7.0 ⁸ BD 7.7; Schätz. 8.0 8.6 8.5 ¹⁰ BD 7.7; Schätz. 7.3 8.5 8.7 ¹¹ Dpl. med. ⁴ 2 Sterne 10^m5 praec. 9⁸ 2'B. ⁸ BD 8.9; Schätz. 8.3 8.2

Nr,	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
2851	7.9	7h 14m 086	4 +3:3722	-0:0048	+13° 18' 40"1	-6:364	-0.464	70.6	150 281	13° 1637
2852	8.8	14 7.6		1	12 39 38.9	6.374	0.461	80.1 83.4	148a 164 752 757	
2853	8.31	14 7.9		0.0041	10 25 37.8	6.374	0.454	69.1	74 93	10 1505
2854	8.8	14 9.3		0.0043	11 10 5.8	6.376	0.457	89.5	740 760 761	11 1557
2855	8.5	14 18.6	3.3667		13 4 57.9	6.389	0.463	70.6	150 281	13 1640
2856	7.9	7 14 19.7	7* +3.3741	-0.0049	+13 23 47.7	-6.391	-0.464	70.6	152 279	13 1641
2857	8.6	14 23.4	i i	0.0042	10 44 2.7	6.396	0.455	69.1	74 93	10 1507
2858	8.1	14 32.6	1	0.0043	11 14 39.7	6.408	0.457	89.5	740 761 762	11 1558
2859	8.9	14 35.7	1	0.0042	10 46 37.8	6.413	0.455	69.3	71 74 93 145	1
2860	9.2	14 38.9		0.0041	9 58 58.7	6.417	0.452	86.6	612 708	
2861	8.9		1 -	-0.0044	+11 11 28.0			80.5		
2862	8.8	7 14 40.2 14 47.0		0.0044	1	-6.419 6.428	-0.456	89.5 69.6 69.5	740 761 762 66 758(}) 147	11 1559
2863	9.0	14 47.8		0.0041	12 9 3.3 9 58 41.0	6.430	0.459	86.6	612 708	12 1509 [10 1509]
2864	8.4	14 49.7	. •	0.0043	l _	6.432	0.452	89.5	740 761 762	11 1560
2865	8.5	14 55.3	l l	0.0053	10 58 3.7 14 52 31.0	6.440	0.455		162 163	14 1644
			1					Ť	ŭ	
2866	8.8	7 14 56.9			+12 22 29.3	-6.442	-0.460	70.1 69.9	10 100	-
2867	9.0	14 59.5	1	0.0046	12 4 1.4	6.446	0.459	_	758(₹) R	[12 1514]
2868	9.0	15 6.9	1	1	10 46 43.4	6.456	0.455	83.1	74 756 759	10 1510
2869 ²	8.9	15 7.9	1	0.0042	10 13 27.4	6.457	0.453	69.6	71 145	10 1511
2870	8.2	15 11.5	3.3930	0.0052	14 13 17.0	6.462	0.466	70.6	152 279	14 1646
2871	9.0	7 15 17.5	4 +3.3509	-0.0047	+12 25 12.6	-6.470	-0.460	83.4 81.4	758(1) 147 752 757	12 1516
2872	8.3	15 32.0		0.0052	14 10 30.6	6.490	0.465	70.6	152 279	14 1648
2873	8.7	15 35.8	1 .	0.0046	12 4 24.2	6.496	0.458		5 Beob.	12 1519
2874	8.6	15 38.2	1	0.0043	10 28 42.0	6.499	0.453	69.6	71 145	10 1513
2875	8.8	15 39.1	3.3102	0.0043	10 39 26.4	6.500	0.454	1.69	74 93	10 1514
2876	8.4	7 15 40.5	5 +3.3999	-0.0053	+14 31 25.3	-6.502	-0.466	70.2	162 163	14 1649
2877	8.7	15 50.7	3.3777	0.0050	13 34 55.4	6.516	0.463	80.4	150 281 756 759.	13 1652
2878	8.6	15 54.5		0.0047	12 8 28.5	6.521	0.458	81.7 82.9	6 Beob.	12 1521
2879	8.2	15 56.7	8 3.2970	0.0042	10 4 56.5	6.525	0.452	78.1	71 145 612 708	10 1516
2880	8.7	15 57.7	2 3.3083	0.0043	10 34 31.5	6.526	0.453	69.1	74 93	10 1517
2881	8.4	7 16 18.3	3 +3.3909	-0.0052	+14 9 18.0	-6.554	-0.465	70.6	152 279	14 1650
2882	8.2	16 45.7		0.0050	13 13 7.4	6.592	0.461	70.6	150 281	13 1655
2883	8.9	16 46.5		1	12 19 9.6	6.593	0.458	83.4 81.4	•	
2884	8.9	16 48.6		0.0048	12 26 49.0	6.596	0.459	1.18	66 R	[12 1524]
*288 5	8.9	16 53.5		0.0044	10 56 43.4	6.603	0.454	90.7	741 R	
*2886	8.4	7 16 54.3		-0.0045		-6.604	-0.454	75-5	74 93 741	10 1521
2887	8.6	16 58.2		0.0053	14 4 25.5	6.609	0.464		152 279 756 759	
2888	9.0	16 59.9		0.0046	11 35 19.5	6.612	0.456		740 760 761	11 1573
2889	8.5	17 3.4		0.0048	12 18 51.3	6.617	0.458		$75\delta(\frac{1}{2})$ 147 752 757	
2890	7.8	17 5.5	1	0.0045	11 8 47.1	6.619	0.454	89.5	740 760 761	11 1574
2891	8.9	7 17 26.1		-0.0048		-6.648	l .		i	
2892	7.4	17 31.8	.	0.0044	+12 6 43.4	6.656	-0.457	81.8 84.7 69.1	5 Beob.	12 1531
2893	9.0	17 44.7		l I	14 53 13.8	6.673	0.452	70.2	74 93 162 163	10 1525
2894	5.4	18 1.5		0.0048	11 54 44.9	6.696	0.456	89.5	740 760 761	14 1657 11 1578
2895	9. I	18 3.2		0.0056	14 57 14.0	6.699	0.466	70.2	162 163	14 1658
	_		1	i l			1			
2896 2807	8.6	7 18 13.0		1	+10 23 4.2	-6.712	-0.451	69.1	74 93	10 1526
2897 2898	9.9 ⁸ 8.6	18 15.2	1		12 12 50.1	6.715	0.457	1.18	66 R	
2899	8.9	18 20.0 18 21.6	.	0.0046	11 8 53.1 13 41 25.4*	6.722	0.453	90.1 80.4	760 761	11 1580 pr.
2900	8.5						0.461		150 281 756 759 152 279 759 764	
-,							0.404	30.4	1.7 -12 124 104	1 .4 1001
	1 10	o ^m 10, 60°	a 10 <u></u> 0	praec. 3:5	20"A. 3 9.4	10.5				

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var.	Decl. 1	875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen		B. D.
2901	9.0	7 ^h , 2 ⁿ	21.74	+3:3209	-0.0046	+11010	1 11%	-6.724	-0.453	92.7	761 R		11°1580s
2902	8.9 ¹	18		3.4061	0.0056	14 50		6.725	0.465	70.2	162 163		14 1662
2903	8.8	18	24.71*	3.3495	0.0049	12 25	-	6.728	0.457	81.7 84.6	5 Beob.		12 1537
2904	8.6	18	25.35	3.3382	0.0048	11 55		6.729	0.456	89.5	740 762 763	765	11 1582
2905	8.7	81	28.42	3-3499	0.0049	12 25		6.733	0.457	73.5 73.8	6 Beob.		12 1538
2906	8.9	7 18	32.76	+3.3004	-0.0044	+10 16	8.2	-6.739	-0.450	79.8	71 145 756	764	10 1528
2907	7.8	18	33.73	3.3703	0.0052	13 19		6.741	0.460	70.6	150 281	104	13 1663
2908	9.52	18	48.34	3.4043	0.0056	14 46	_	6.760	0.464	92.7	765 R		[14 1663]
2909	8.8	18	48.86	3-3339	0.0048	II 44		6.761	0.455	89.5	740 760 761		11 1585
2910	8.6	18	52.17	3.3938	0.0055	14 19	54-5	6.766	0.463	83.8	279 759 763		14 1664
*2911	7.3	7 18	58.70	+3.3941	-0.0055	+14 20	54.1	-6.775	-0.463	70.4	152 162 163	279	14 1665
*2912	8.6	19	6.15	3.4114	0.0057	15 5	_	6.785	0.465	90.1	7568 763 764	• • •)
*2913	8.7	19	6.18	3.4114	0.0057	15 5		6.785	0.465	83.5	163 756 764		15 1571
2914	6.7	19	34.36	3.3133	0.0046	10 51	16.9	6.824	0.451	69.1	74 93		10 1532
2915	6.14	19	46.48	3.3224	0.0047	11 15	23.0	6.840	0.453	90.1	760 761		11 1588
2916	8.7	7 19	47.48	+3.3533	-0.0051	+12 36	26.5	-6.842	-0.457	81.7 84.6	5 Beob.		12 1546
2917	8.7	20	10.51	3.3125	0.0047	10 49	_	6.873	0.451	1.69	74 93		10 1534
2918	6.65	20	11.66	3-3439	0.0050	12 12	12.7	6.875	0.455	83.4 81.4	758(1) 147 752	757	12 1548
2919	8.7	20	16.37	3.3039	0.0046	10 27	-	6.881	0.450	69.6	71 145		10 1535
2920	8.4	20	30.82	3.3598	0.0052	12 54	8.3	6.901	0.457	80.1 83.5	148a 164 757	762	12 1551
2921	8.9	7 20	32.92	+3.3214	-0.0048	+11 13	34.0	-6.904	-0.452	90.1	760 761		11 1589
2922	8.2	20	34.69	3.4068	0.0058	14 55		6.906	0.463	70.2	162 163		14 1671
2923	8.5	21	1.73	3.3485	0.0051	12 25	13.8	6.944	0.455	84.6 82.9	5 Beob.		12 1556
2924	8.7	21	7.47	3.3059	0.0046	10 33	21.0	6.951	0.449	69.1	74 93		10 1539
2925	8.6	21	15.58	3.3815	0.0055	13 51	21.1*	6.962	0.459	75.6	150 279 281	756	13 1678
2926	8.6	7 21	23.66*	+3.3486	-0.0052	+12 25	53.8	-6.974	-0.455	84.6 82.9	5 Beob.		12 1559
2927	8.5	21	36.17	3.3065	0.0047	10 35		6.991	0.449	69.1	74 93		10 1541
2928	9.36	21	41.28	3-3454	0.0051	12 18	1.3	6.998	0.454	81.1	66 R		
2929	8.5	21	42.00	3.3819	0.0056	13 52	56.8	6.998	0.459	70.1	150 152		13 1680
29307	8.7	21	49 ·57	3-3475	0.0052	12 23	39-4	7.009	0.454	84.6 82.9	5 Beob.		12 1562
2931	8.38	7 22	8.53	+3.3990	-0.0058	+14 37	40.8	-7.035	-0.461	70.2	162 163		14 1676
2932	7.3	22	9.24	3.3986	0.0058	14 36	45.6	7.036	0.461	70.2	162 163		14 1677
2933	8.19	22	9.57	3.3644	0.0054	13 8	6.5	7.036	0.456	70.6	150 281		13 1682
2934	7.2	22	11.71	3.3616	0.0054	13 0		7.039	0.456	90.1	756 759		13 1683
2935	7.3	22	16.76	3-3345	0.0051	11 50	7.5	7.046	0.452	90.1	760 761		11 1592
2936	8.3		18.33	+3.3793	0.0056	+13 46	58.9	-7.048	-0.458	70.6	152 279		13 1684
2937	8.1		19.76	3-3544	0.0053	12 42		7.050	0.455	81.7 84.7	5 Beob.		12 1564
2938	8.210		23.39	3.3218	0.0049	11 16		7.055	0.450		740 760 761		11 1593
*2939	8.7		29.76	3.3333	0.0051	11 47		7.064	0.452		760 761		11 1594
2940	8.6		43.40	3.3596	0.0054	12 56	27.2	7.082	0.455		148a 164 757		
2941	5-4	7 22		+3.3441	-0.0052	+12 15		-7.092	-0.453		758(]) 147 762	763	
2942	8.8		55.66	3.3507	0.0053	12 33		7.099	0.454		_		12 1568
2943	9.42	23	0.51	3.3513	0.0053	12 35		7.106	0.454		765 R		[12 1569]
2944 2945	8.7 7·7 ¹¹	23	8.64	3.3407	0.0052	12 7		7.117	0.452	_	_		12 1570
i		23	14.20	3.2995	0.0047	10 18		7.124	0.447	79.8	71 145 756	759	
2946	8.6	7 23		+3.3038	-0.0048	+10 29		-7.128	-0.447	69.1	74 93		10 1548
2947	7.6 8.7		23.93	3.3866	0.0058	14 7		7.138	0.458		152 162 163	279	
2948 2949	8. ₄	-	29.73 30.05	3.3861 3.2961	0.0058 0.0047	14 6		7.146	0.458		162 163	0	14 1683
2950	8.5		47.21	3.3058		10 9 10 35		7.146 7.169	0.446	_	71 145 612	708	
''''		_									74 93		10 1550
	. 68 g	7 seq.6	5" 2'B.; 5.8; BD	9∵6 praec	. 8° 2' B. ° 8.7	, s	Grösse	nach BD		L = BD	+4.8 -0.9		BD 6.8
	BD 8	.7; Schi	itz. 8.2 8	1·5 3.0 1	° 8.5 ° 8.5 7.5	10.0 8.5: Z.761	röthli (7 9 ^m 2 sec	4.2.5 0.7 1 7.0 8 2	л. 7.8 т.т	8 BD 8.9; S	cnätz	. 8.3 8.4
	_· -				5 113	.,,, 10			, 0.3	1 1.1			

Nr.	Gr.	Ā	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Dec	l. 18	375	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zo	nen		В	. D.
2951	8.7	7 ^b	23 ^m	56:41	+3:3098	-0:0049	+10°	46'	34.1	-7:182	-0.7448	69.1	74	93			100	1551
2952	8.21		24	6.07	3.3492	0.0054	12	30	50.6	7.195	0.453	79.6 81.5	6 E	Beob.				1574
2953	8.6		24	6.09	3.2937	0.0047	10	3	45.9	7.195	0.445	77.9	74	93	612	708	10	1553
2954	6.72		24	13.75	3.3252	0.0051	11	27	48.4	7.205	0.449	90.1	760	761			11	1598
2955	8.8		24	16.61	3.3449	0.0053	12	19	37.3	7.209	0.452	84.7 82.9	5 E	Beob.			12	1575
2956	8.7	7	24	21.06	+3.3003	-0.0048	+10	21	42.7	-7.215	-0.446	76.4	71	145	756		10	1554
2957	8.28	•	24	24.05	3.3610	0.0055	13	2	7.8	7.220	0.454	70.6		281	15-			1695
2958	8.84		-	25.93	3.3499	0.0054	_	33	0.1	7.222	0.453	81.1	66	R			-	1577]
2959	8.9			46.83	3.3143	0.0050			28.5	7.251	0.448	89.5	740	760	761		_	1600
2960	8.85		24	47-47	3.3892	0.0059			55.2	7.251	0.458	70.6	152	279	-		14	1689
2961	8.4	7	24		+3.2995	-0.0048	+10		7.1*	-7.254	-0.446	79.8	٦,	145	756	750	1,0	1556
2962	8.8	'	24	49.42 53.34	3.3228	0.0051		22	4.4	7.259	0.449	90.1		761	130	137		1601
2963	8.06		24	56.41	3.2941	0.0031			43.2	7.263	0.445	77.9	74	93	612	708		1557
2964	7.37		25	0.00	3.3582	0.0056		-	28.6	7.269	0.453	81.7 84.6		Beob.	• • • •	,,,,		1582
2965	8.9		25	15.12	3.3914	0.0060			18.2	7.289	0.458	70.2		163		i		1691
1			•	_						• •	1		•	•				-
2966	8.8	7	25	26.19	+3.3456	-0.0054	+12	_	2.2	-7.304	-0.451	79.9 78.7	ľ	Beob.				1586
2967	8.9		25	46.78	3.3071	0.0050		•	12.1	7.332	0.446	69.6	l '	145				1559
2968	8.5		25	57.93	3.3104	0.0050	ľ	-	15.8	7.347	0.446	69.1	74	93	756	350		1561
2969	8.7 8.7		26 26	2.30	3.3697	0.0058	_	27	4.I 36.0	7.353	0.454	80.4 70.2	150 162	163	150	159		1596]
2970	0.7			10.42	3.4072	0.0063	15			7.364	0.459	-	1	•			-	
2971	9.0	7		10.74	+3.3553	-0.0056	+12	49	19.8	- 7.365	-0.452	89.5		752	757			1588
2972	7·5 ⁸		26	33.15	3.3204	0.0052		•	42.6	7.395	0.447	90.1	760	761				1607
2973°	8.6		26	37-37	3.3301	0.0053			32.7	7.401	0.448	91.8	740	R				1608
2974	8.7		26	42.71	3.4076	0.0063	15		18.7	7.408	0.459	83.5	163	756	759			1601
2975	7.8		26	46.06	3.3745	0.0059	13	40	36.9	7.412	0.454	77.1	150	281	756		13	1702
2976	6.1 ¹⁰	7	27	11.91	+3.3099	-0.0051	+10	50	12.4	-7.447	-0.445	69.1	74	93			10	1563
2977	8.9		27	13.49	3.3194	0.0053	11	15	37.9	7.449	0.446	90.1	760	762				1612
2978	8.5		27	14.64	3.4054	0.0064	15	1	20.3	7.451	0.458	76.8	162	163	756		15	1602
2979	8.7	į	27	19.35	3.4068	0.0064	15	5	9.8	7.457	0.458	76.8	162	163	759			1603
2980	8.2		27	19.74	3.3156	0.0052	11	5	35.3	7.458	0.446	90.1	760	763			11	1613
2981	8.7	7	27	21.21	+3.3706	-0.0059	+13	31	5.0	-7.460	-0.453	70.6	150	281			13	1705
2982	8.0		27	22.29	3.3902	0.0062	14	22	12.3	7.461	0.456	70.6	152	279			14	1699
2983	9.3		27	29.62	3.2962	0.0050	10	14	3.0	7.471	0.443	81.6	145	R			[10	1565]
*2984	7.711		27	34.05	3.3489	0.0056	12	34	27.0	7.478	0.450		5 E	Beob.			12	1596
2985	8.7		27	38.37	3.3406	0.0056	12	12	32.6	7.483	0.449	79.8 80.6	7 E	Beob.			12	1597
2986	8.5	7	27	38.56	+3.3309	-0.0054	+11	46	41.8	-7.483	-0.448	89.5	740	761	764		11	1615
2987	8.6	'	27	_	3.3366	0.0055			55.2	7.494	0.448				7 762	763		1599
2988	8.5		27		3.3323	0.0055			35.4	7.497	0.448	89.5		761		. •		1617
2989	8.9		27		3.3338	0.0055			36.7	7.500	0.448	89.5		761				1618
2990	8.4		27	-	3.3649	0.0059			54.9	7.506	0.452	70.6		281	=		13	1707
2991	8.0 ¹²	7	28	1.12	+3.3196	-0.0053	+11	17	14.2	-7.514	-0.446	89.5	740	762	764			1619
2992	8.9	l	28	1.33	3.3397	0.0056			36.8	7.515	0.448	82.8		741				1601
2993	8.218		28	7.07	3.2961	0.0050			27.0	7.522	0.442	69.6		145				1567
2994	8.9		28	11.23	3.3242	0.0054			30.9	7.528	0.446	90.1		765				1622
2995	8.7		28	11.39	3.3433	0.0056			24.4	7.528	0.449	70.6 70.3			147 2	81		1602
[]													1					1603
2996	8.9 8.0 ¹⁴	-	28 28	11.97*	+3.3457	-0.0057			38.6*	-7.529	-0.449	80.4 83.8 69.1			762	705		1569
2997 2998	8.3			19.78 22.84	3.2994	0.0051			24.4 43.1	7·539 7·543	0.443	_		93 Beob.				1605
2999	8.8		28	40.77	3.3385 3.3400	0.0056			17.5	7.568	0.448	ľ		Beob.				1608
3000	8.8			43.02	3.3182				5.5	7.571	0.445		_	761	764			1626
3555	. 0.0	•	-0	43.02	1 3.3102	0.0054	• ••	- 4	2.2	1.214		• ~7.3	. 140	, • •	,			

¹ BD 8.7; II^m pracc. 5⁸ I'A.
² BD 7.5; Schätz. 6.7 6.7
³ BD 8.7; Schätz. 8.3 8.2
⁴ 9^m o pracc. 2⁸ 3'A.

⁵ BD 9.3
⁶ BD 8.5
⁷ 7.5 7.3 8.2 7.0 6.7
⁸ BD 8.1; Schätz. 7.5 7.6
⁹ 9^m 2 pracc. 6⁸ ol8 B.
¹⁰ BD 7.0
¹¹ Dpl. med.
¹² BD 8.7; Z. 764 röthlich
¹³ 7.7 8.7
¹⁴ 7.5 8.5; BD 8.5

Nr.	Gr.	A. R. 1	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
3001	8.7	7 ^h 28 ^m	44.76	+3:3614	-0:0059	+13° 8' 49	2 -7:573	-o"451	70.6	150 281	13° 1710
3002	8.6		50.89	3.3169	0.0054	11 10 53.	1 -	0.444	89.5	740 760 763	11 1627
3003	8.51		26.25	3.3621	0.0060	13 11 33.		0.450	70.1	66 150 281	13 1712
3004	8.7	29	42.95	3.3137	0.0054	11 3 28.	7.651	0.443	90.1	760 761	11 1629
3005	8.2	29	46.7 I	3.3607	0.0060	13 8 29.	8 7.657	0.450	70.6	150 281	13 1714
3006	8.8	7 29	47.15	+3.3228	-0.0055	+11 27 49.	0 -7.657	-0.445	89.5	741 761 762	11 1630
3007	8.6		53.08	3.3270	0.0056	11 39 3.	1	0.445	89.5	741 760 763	11 1631
30082	8.2		54.72	3.3428	0.0058	12 21 16.	1 1	0.447	83.4 81.4	758(1) 147 752 757	12 1615
3009	8.13	30	24.34	3.3859	0.0064	14 15 38.	4 7.707	0.452	70.6	152 279	14 1711
3010	8.54	30	24.68	3.3629	0.0061	13 15 13.	7.708	0.449	81.1	66 R	[13 1716]
3011	8.3	7 30	26.63	+3.3028	-0.0053	+10 34 50	0 -7.710	-0.441	69.1	74 93	10 1579
3012	8.8		42.72	3.2967	0.0052	10 18 51.	6 7.732	0.440	69.1	74 93	10 1580
*3013	9.1	30	44.12	3.3669	0.0061	13 26 14.	5 7.734	0.450	81.1	66 R	[13 1717]5
3014	7.06	30	46.94	3.3940	0.0065	14 37 9	6 7.738	0.453	70.2	162 163	14 1712
3015	7.17	30	47.93	3.3872	0.0064	14 19 25.	7.739	0.452	70.6	152 279	14 1713
3016	8.6	7 30	49.06	+3.3091	-0.0054	+10 52 19.	8 -7.740	-0.442	69.1	74 93	10 1581
3017	8.8	30	58.48	3.3100	0.0054	10 54 48.	3 7.753	0.442	69.1	74 93	10 1582
3018	9.0	31	7.10	3.3925	0.0065	14 33 54	5 7.765	0.453	70.2	162 163	14 1714
3019	8.5	31	21.12	3.3206	0.0056	11 23 51.	3 7.784	0.443	90.1	760 761	11 1634
3020	8.9	31	31.04	3.3211	0.0056	11 25 25.	7 7.797	0.443	90.1	760 761	11 1635
3021	8.6	7 31	40.65	+3.3636	-0.0062	+13 18 40.	6 -7.810	-0.448	70.6	150 281	13 1722
3022	9.3	31	48.34	3.3631	0.0060	12 42 53	6 7.820	0.446	92.7	752 R	[12 1624]
3023	9.2	31	56.53	3.3985	0.0067	14 50 42	4 7.831	0.453	76.8	162 163 756	14 1717
3024	7.78	32	7.92	3.3372	0.0058	12 9 11.	- 1	0.444	84.6 82.9	5 Beob.	12 1626
3025	8.5	32	13.64	3.3125	0.0055	11 3 2.	0 7.854	0.441	89.5	740 760 761	11 1638
3026	8.7	7 32	16.60	+3.3960	-0.0067	+14 44 45	1 -7.858	-0.452	70.2	162 163	14 1719
3027	8.7	32	36.75	3.3040	0.0054	10 40 40	4 7.885	0.440	69.1	74 93	10 1589
3028	8.6	32	37.32	3.3601	0.0062	13 10 42.	7.886	0.447	70.6	150 281	13 1725
3029	8.9	_	52.87	3.3975	0.0067	14 49 41	7 1 1	0.452	80.2	162 163 759 765	
3030	8.7	33	0.03	3.3490	0.0061	12 41 46.	7.916	0.445	81.8 84.7	5 Beob.	12 1628
3031	7.99	7 33	8.05	+3.3193	-0.0057	+11 22 25.		-0.441	89.5	740 760 761	11 1641
3032	8.7	33	21.58*	3.3356	0.0059	12 6 27		0.443	83.4 81.4		
3033	8.5		21.93	3.3391	0.0060	12 16 55.	- 1	0.444	81.7 84.6	5 Beob.	12 1630
3034	8.7		42.79	3.3638	0.0063	13 22 16	. ' - ' -	0.447	70.6	150 281	13 1732
3035	6.7	33	45.30	3.3794	0.0066	14 3 28.	''''	0.449	70.6	152 279	14 1721
3036	8.7	7 33	54.53	+3.2899	-0.0054	+10 4 2	7* -7.989	-0.437	79.5	5 Beob.	10 1592
3037	9.3	34	0.01	3.3964	0.0068	14 48 37.		0.451	70.2	162 163	14 1722
3038	8.8		11.00	3.3934	0.0068	14 41 4.		0.450	70.2	162 163	14 1724
3039	8.3		13.44	3.2975	0.0055	10 24 56.		0.437	69.1	74 93	10 1593
3040	9-3		18.48	3.3964	0.0068	14 49 6.		0.450	81.7	163 R	[14 1725]10
3041	8.8	7 34		+3.2900	-0.0054	+10 4 37.		-0.436	81.3	6 Beob.	10 1594
3042	8.8	_	36.00	3.3279	0.0059	11 47 34.		0.441	89.5	740 760 761	11 1645
304311	8.7		48.14	3.3754	0.0066	13 54 30		0.447	80.4	152 279 756 759	1 i
3044	6.3	-	51.21	3.3722	0.0065	13 46 15.	I	0.447	70.6	150 281	13 1737
3045	8.8		51.49	3.3140	0.0057	11 10 29.	_	0.439	90.1	760 761	11 1648
*3046	8.312	7 34		+3.2880	-0.0054	+ 9 59 43	1	-0.435	76.9	71 145 429 453	
3047	5.5 ¹⁸		0.25	3.3887	0.0068	14 29 56.	-	0.449		162 163 756 759	
3048	8.6	35	1.63	3-3334	0.0060	12 2 55.		0.441	84.6 84.2		12 1643
3049 3050	9.0 8.9	35 35	3.24 7.90	3.3026 3.3097	0.0056 0.0057	10 39 50. 10 58 59.		0.437	69.1 90.1	74 93 760 761	10 1600 11 1649
J 3~3~ I											
i .	1 B 1 BD 6	D 9.1		o praec. 8º		* BD 8.7; S			Nur Z. 66;		BD +4:3
				6.5; bläul .; 9 ^m 6 pra		⁸ 8.1 8.0 8.3 3. ¹² Dn	3 7.3 7.0 l. med.	13 BD 6	4 7.5 7.8 .0	$^{10} L = BD +$	4.0 -0.9
i.	2·#	F		., , pie		. .					

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B.D.
2057	8.7	7 ^h 35 ^m 10.17	+3:3689	-o:oo65	+13°37′49.5	8:090	-0.446	70.6	150 281	13° 1740
3051 3052	9.0	35 16.59	3.3395	0.0061	12 19 32.5	8.099	0.442	81.8 85.8	6 Beob.	12 1645
3053	8.41	35 28.16	3.3666	0.0065	13 32 12.2	8.114	0.446	70.6	150 281	13 1741
3054	8.8	35 40.34*	3.3848	0.0068	14 20 42.4*	8.131	0.448	80.4	152 279 756 759	
3055	8.9	35 53.19	3.4016	0.0070	15 5 25.1	8.148	0.450	1.08	162 163 756 75	
3056	8.7		+3.3235	-0.0059	+11 37 17.9	-8.151	-0.439	89.5	740 760 761	11 1651
3050	8.6	7 35 55.22 35 57.98	3.3065	0.0057	10 51 27.6	8.154	0.437	75·5	74 93 741	10 1605
3058	8.52	35 59.55	3.3708	0.0066	13 44 9.9	8.156	0.446	70.6	152 279	13 1745
3059	8.9	36 10.49	3.3319	0.0061	12 0 19.9	8.171	0.440	84.6 84.2	6 Beob.	12 1651
3060	9.0	36 16.60	3.3216	0.0059	11 32 44.3	8.179	0.439	90.1	760 7 61	11 1652
3061	8.9	7 36 26.57	+3.3207	-0.0059	+11 30 25.9	-8.192	-0.438	90.1	761 762	11 1653
3062	8.7	36 30.71	3.3356	0.0061	12 10 48.7	8.198	0.440	85.7 84.2	6 Beob.	12 1653
3063	8.7	36 41.23	3.3755	0.0067	13 57 50.4	8.212	0.445	70.6	152 279	14 1736
3064	8.8	36 43.20	3.3601	0.0065	13 16 38.9*	8.214	0.443	80.4	150 281 756 75	
3065	9.0	37 3.15	3.3458	0.0063	12 39 2.7	8.241	0.441	80.1 85.1	5 Beob.	12 1656
			1		+14 28 10.0	-8.246	1	70.2	162 163	14 1738
3066 3067	8.1 8.4 ⁸	7 37 7.19 37 12.48	+3.3867	-0.0069 0.0069	14 18 13.4	8.253	-0.447 0.446	70.2 80.4	152 279 756 75	
3067	7.0	37 12.48 37 15.17	3.3570	0.0065	13 9 25.2	8.257	0.442	70.6	150 281	13 1750
3069	8.6	37 22.87	3.3563	0.0065	13 7 32.8	8.267	0.442	70.7	150 281	13 1751
3070	8.7	37 28.05	3.3522	0.0065	12 56 50.2	8.274	0.442	80.1 83.5	148a 164 752 75	
				-						
3071	8.9	7 37 33.41	+3.3123	0.0059	+11 9 9.4	-8.281 8.288	-0.436	89.5	740 760 761 5 Beob.	11 1662
3072	8.8 8.6	37 39.07	3.3360	0.0062	12 13 29.2	_	0.439	83.5 83.3 70.2	162 163	12 1658
3073	9.1	38 20.94 38 21.78	3.3957	0.0072 0.0058	14 53 57.7 10 41 10.7	8.344 8.345	0.447	81.2	93 R	14 1744
3074 3075	8.6	38 26.01	3.3781	0.0069	14 7 31.0	8.351	0.444	80.4	152 279 756 759	14 1745
1			1				;			
3076	8.3	7 38 38.47	+3.3314	-0.0062	+12 2 37.3	-8.367	-0.438	84.6 84.2	6 Beob.	12 1664
3077	8.9	38 43.44	3.3888	0.0071	14 36 27.8	8.374	0.445	70.2 81.1	162 163 66 R	14 1747 [12 1665]
3078	8.9 ⁴ 8.5 ⁵	38 45.66 38 47.78	3.3338	0.0063 0.0057	12 9 1.7 10 9 37.7	8.377 8.380	0.438	76.9	71 145 429 45	-
3079 3080	7.76		3.3016	0.0057	10 41 52.5	8.388	0.432	69.1	74 93	10 1620
								-		1 .
3081	8.1	7 39 14.48*	+3.3755	-0.0069	+14 1 51.5	-8.415	-0.443	70.6	152 279 740 760 761	14 1748
3082	5.6 ⁷ 8.8	39 23.27	3.3096	0.0060	11 4 15.2	8.427	0.434	89.5	740 760 761 5 Beob.	11 1670
3083 3084	8.4	39 39.26	3.3020	0.0059	10 43 42.3° 10 42 18.1	8.448 8.452	0.433	77·3 69.3	71 74 93 14	
3085	8.7	39 42.54 39 49.17	3.3014	0.0039	14 21 20.9	8.461	0.433	70.2	162 163	14 1752
	، ا				, ,					1
3086	8.1°	7 39 55.55	+3.3787	-0.0070	+14 11 29.2	-8.469	-0.443	70.6	152 279	14 1753
3087	8.6	40 7.60	3.3009	0.0059	10 41 29.8	8.485	0.432	83.1	74 756 759	10 1625
3088	8.8 8.6	40 14.77	3.3151	0.0061	11 20 16.7	8.495	0.434	89.5 70.6	741 760 761 152 279	11 1673
3089 3090	9.1	40 19.01 40 19.91	3.3546 3.3638	0.0068	13 7 25.3 13 32 12.3	8.500 8.502	0.439	70.6	150 281	13 1760
							1			1
3091	8.8	7 40 21.09	+3.3310	0.0064	+12 3 50.0	-8.503	-0.436		6 Beob.	12 1673
3092	8.7	40 34.14	3.3842	0.0072	14 27 20.1	8.520	0.443	70.2	162 163	14 1756
3093	8.9	40 40.46	3.3258	0.0063	11 50 1.6	8.529	0.435	89.7	740 760 761 769 741 760 761	11 1675
3094	8.9 8.9	40 40.73 40 47.02	3.3215	o.oo62 o.oo68	11 38 24.9 13 24 53.6	8.529 8.537	0.435	89.5 70.6	741 760 761 152 27 9	13 1763
3095							0.440			1
3096	8.8	7 40 49.26	+3.3510	-0.0067	+12 58 39.1	-8.540	-0.438	70.6	150 281	13 1764
3097	8.5	40 49.65	3.2931	0.0059	10 20 51.9	8.541	0.431	69.1	74 93	10 1627
3098	8.6	41 0.09	3.3391	0.0065	12 26 45.9	8.554		83.4 83.3	5 Beob.	12 1675
3099	8.7	41 5.90	3.3164	0.0062	11 24 57.7 10 1 30.1	8.562 8.582	0.434	89.5 76.9	741 760 761 71 145 429 45:	
3100	8.9	41 21.43	3.2858			8.583	0.429			
į		D 8.9	.o 8.1; BD	9.0	8.6 7.8 8.8 8.6	6 4	Nur Z.66	; BD 9.5	⁶ BD 9.0	6 BD 8.5
Ì	⁷ BD 5	.o 8 8.6	1.7							

· 							T			
Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
3101	8.31	7h 41m 22:7	+3:3674	-0.0070	+13°43′33.6	-8.584	-0.440	70.6	152 279	13° 1770
31022	8.6	41 28.8	3.3421	0.0066	12 35 26.2	8.593	0.437	80.1 85.1	5 Beob.	12 1677
3103	8.7	41 48.0	3.3168	0.0063	11 27 5.9	8.618	0.433	89.5	741 760 761	11 1679
3104	8.6	41 49.6	3.3401	0.0066	12 30 45.1	8.620	0.436	69.8 69.6	66 148a 164	12 1678
3105	8.7	41 50.4	3.3294	0.0064	12 1 31.3	8.621	0.434	84.6 84.2	6 Beob.	12 1679
3106	8.9	7 41 55.3	+3.3351	-0.0065	+12 17 14.3	-8.627	-0.435	80.1 83.5	148a 164 752 764	12 1680
3107	8.7	41 56.7	1	0.0064	12 0 6.9	8.629	0.434	84.6 84.2	6 Beob.	12 1681
3108	8.9	41 59.0	1	0.0064	11 44 23.4	8.632	0.434	89.5	740 761 764	11 1681
3109	6.6	42 I.4	3.3660	0.0070	13 40 53.7*	8.636	0.439	70.6	150 281	13 1772
3110	8.2	42 13.8	3.3092	0.0062	11 6 56.6	8.652	0.432	89.5	741 761 763	11 1684
3111	8.9	7 42 25.0	+3.3053	-0.0061	+10 56 26.9	-8.666	-0.431	75.5	74 93 741	10 1635
3112	8.9	42 32.1		i	12 40 12.6	8.676	0.436	90.1	762 764	12 1683
3113	7.2	42 33.9		0.0068	13 7 32.2	8.678	0.437	70.6	150 281	13 1775
3114	8.o ³	42 34.7		0.0073	14 26 33.0	8.679	0.441	70.2	162 163	14 1762
3115	8.14	42 39.0	1 -	0.0072	14 10 15.7	8.685	0.440	70.6	152 279	14 1763
3116	9.1	7 42 39.1	1 .	-0.0068	+12 48 59.7	-8.685	-0.436	83.5 81.4	758(\frac{1}{2}) 147 762 765	12 1684
3117	8.8	42 42.9		0.0070	13 30 26.1	8.690	0.438	70.6	150 281	13 1777
3118	7.35	42 43,46	_	0.0066	12 27 39.4	8.691	0.435	82.1 85.1	5 Beob	12 1685
3119	8.7	42 54.8		0.0075	15 0 21.3	8.706	0.442	70.2	162 163	15 1673
3120	8.9	43 9.6		0.0076	15 2 36.7	8.725	0.442	70.2	162 163	15 1674
3121	8.66			-0.0065	+11 51 13.8	-8.729	-0.433	90.1	760 761	11 1689
3121	9.07	' ' '		0.0066	12 10 4.6	8.741	0.433	90.1 81.1	66 R	[12 1688]
3123	8.6	43 21.5 43 25.5	1	0.0065	11 55 1.6	8.746	0.433	89.5	740 760 762	11 1690
3124	8.28	43 29.5	1	0.0062	10 49 8.9	8.751	0.429	81.3	5 Beob.	10 1640
3125	8.2	43 38.6			10 4 48.7	8.763	0.427	78.4	71 145 710 711	10 1641
	8.69		-			1		1		
3126	8.8	7 43 42.1		1	+14 1 0.0	-8.768	-0.438	70.6	152 279	14 1766
3127 3128	8.4 ¹⁰	44 8.1	,	0.0066	12 13 0.6	8.802 8.805	0.433	83.4 83.3	5 Beob.	12 1691
3129	8.2	44 10.5 44 22.1	1 .	0.0074	14 3 24.9 14 29 10.4	8.820	0.438	70.6 70.2	152 279 162 163	14 1767
3130	8.5	44 22.1 44 31.2	1		11 28 53.6	8.832	0.430	89.5	740 760 761	11 1693
	•		1			1				
3131	8.8	7 44 49.7	- 1	-0.0072	+13 49 25.6*	-8.856	-0.437	80.4	150 281 756 759	13 1781
3132	8.6	45 8.6	.	0.0070	12 55 19.5	8.881	0.434	81.7 85.7	6 Beob.	12 1696
3133	8.4	45 9.6		1	10 34 1.4	8.882	0.427	69.1	74 93	10 1649
3134	8.5	45 12.0		1	11 28 40.3 12 20 18.0	8.885	0.430	89.5 80.1 85.1	740 760 761 5 Beob.	11 1699
3135	9.1	45 37.3	3.3342	1		8.918	0.432	1	•	-
3136	9.2	7 45 37.3		-0.0068	+12 20 37.8	-8.9r9	-0.432	83.5 85.1	164 7578 758 762	
3137	8.5	45 49.8			12 21 18.0	8.935		78.1 80.9		12 1701
3138	8.7	46 17.0		1	14 50 7.6	8.970	0.438	70.2	162 163	14 1773
3139	8.5	46 20.8	1	1	13 1 28.1	8.975	0.433	70.6	150 152 279 281	13 1785
3140	8.4	46 30.1	3.3483	0.0071	13 0 20.4*	8.987	0.433	70.6	150 152 279 281	13 1787
3141	8.8	7 46 41.7			+13 3 54.4	-9.002	-0.433		150 281	13 1788
3142	8.611	46 44.8		1	11 0 38.1	9.007	0.427	89.5	741 760 761	11 1708
3143	8.7	46 47.1		I	12 19 20.4	9.010	0.430		5 Beob.	12 1706
3144	8.8	46 58.2			14 5 3.0	9.024	0.435	70.6	152 279	14 1778
3145	9.1	46 58.4	3.2866	0.0062	10 10 34.0	9.024	0.424	69.6	71 145	[10 1654]
3146	8.3	7 47 11.1	+3.3677	-0.0074	+13 54 22.3	-9.041	-0.434	80.4	152 279 756 759	13 1790
3147	7.8	47 12.1	3.3642	0.0074	13 44 46.1	9.042	0.434	70.6	150 281	13 1791
3148	8.9	47 17.0	3.3827	0.0077	14 35 1.7	9.049	0.436	70.2	162 163	14 1783
3149	8.5	47 51.7	1 -	l .	10 11 14.2	9.094	0.423	78.4	71 145 707 709	10 1656
3150	9.0	47 54.0	3.3407	0.0071	12 41 51.3	9.097	0.430	80.1 85.1	5 Beob.	12 1710
	1 10	Dear roma		* A 2 a	ne nucco ele c'el	D 1 DT	N =	LV4_ 0 - 0 4	A RD 7 s · Schäm	

¹ BD 8.9; 10^m7 praec. 2ⁿ0 10ⁿA.

² 9^m5 praec. 2ⁿ5 0!5 B.

³ BD 7.5; Schätz. 8.1 8.0

⁴ BD 7.5; Schätz. 8.3 8.0

⁵ 7.7 7.0 7.6 7.8 6.5

⁶ BD 9.2

⁷ Nur Z. 66; BD 9.5

⁸ 7.5 8.1 8.6 8.7 8.3

⁹ BD 9.2

¹⁰ BD 8.9

¹¹ BD 8.0; Schätz. 8.7 8.6 8.5

Nr.	Gr.	A.R	. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 187	15	Praec.	Var.	Ep.		Zo	nen		В	. D.
3151	8.8	7 ^h 47	™ 55 : 76	+3:3173	-0.0067	+11°37′2	eo."8	9.099	-0.427	89.5	740	760	761		110	1715
3152	7.71	48		3.3449	0.0071	12 53 4	- 1	9.110	0.431	81.7 85.7		eob.	•			1712
3153	9.0	48		3.2974	0.0064	10 42 2	l i	9.116	0.424	83.1 90.1		756	759			1657]
3154	8.5	48		3.2975	0.0064	10 42 3	_ 1	9.120	0.424	79.6	74	93	756	759		1658
3155	8.6	48	18.90	3.3608	0.0074	13 37 3		9.129	0.432	80.4	150		756	759		1793
	٥	0		+3.3613					ł l	80.	1					
3156	8.2 9.0 ²	7 48 48		3.3690	-0.0074	+13 39 3		-9.164	-0.432	80.4 82.2	150	R	756	759	-	1797
3157	8.8	48		1	0.0076	14 0 4		9.168	0.433		279				-	1785] 1660
3159	8.6 ⁸	48		3.2943	0.0065	10 34 4 10 46 2	1	9.168	0.423	69.6 69.1	71	145			ŀ	1661
3160	4	48	• •	3.2984	0.0065	10 46 1		9.170 9.177	0.424	69.4	71	93 93	145			1662
		-			-	-	- 1						* 43			ł
3161	8.9	7 48		+3.3833	-0.0078	+14 39 5	7.2	-9.181	-0.435	70.2		163			-	1786
3162	8.8	49		3.3276	0.0069		4-4	9.190	0.427	84.6 84.2	i	eob.				1715
3163	8.6	49		3.3683	0.0076	13 59 1		9.191	0.433	70.6	-	279				1787
3164	8.5	49		3.3461	0.0072	12 58 5	- 1	9.198	0.430	70.6		281			_	1800
3165	8.25	49	27.31	3.3072	0.0066	11 11 3	39.3	9.218	0.424	89.7	741	700	761	765	11	1717
3166	7.9	7 49	32.65	+3.3263	-0.0069	+12 4 4	3.4	-9.225	-0.427	84.6 84.2	6 B	eob.			12	1717
3167	9. 2 6	49	37.10	3.3036	0.0066	11 14	5-5	9.230	0.424	89.5	741	760	761		11	1718
3168	8.57	49	39.62	3.3830	0.0079	14 40 2	10.2*	9.234	0.434	80.1	162	163	756	759	14	1790
3169	8.3	49	40.16	3.3110	0.0067	11 22 3	3.3	9.234	0.425	90.1	760	761			11	1719
3170	8.6	49	54.73	3.3127	0.0068	II 27 4	6.1	9.253	0.425	89.5	740	760	762		11	1720
3171	7.98	7 50	1.99	+3.3247	-0.0070	+12 1	9.9	-9.262	-0.426	84.6 82.9	5 B	eob.			12	1721
3172	8.4	50		3.3621	0.0076	13 44 3		9.276	0.431	70.6	_	279				1801
3173	9.0	50	_	3.3094	0.0067	11 18 5		9.278	0.424	90.1		764			_	1722
3174	8.7	50		3.3218	0.0069	11 53 2	- 1	9.280	0.425	89.5	1 "	761	764			1723
3175	8.9	50	-	3.3189	0.0069	11 45 2		9.284	0.425	90.1	762	764	• •			1724
1	,			•	0.0075		- 1	-9.285		706		281				1802
3176	7.9 8.1	7 50		+3.3589	-0.0075		4.8		-0.430	70.6 70.6	150				_	
3177 3178	8.5	50		3·3575 3·3315	0.0075 0.0071	13 32 2 12 21 4	1	9.291 9.348	0.430		152 150	279 164	281		_	1804
3179	8.1	51 51		3.3598	0.0071	13 39 5		9.353	0.426	70.5 70.6	150	-	201			1728 1807
3180	8.8	51	_	3.3232	0.0070	_	34.5	9.358	0.425	84.6 84.2	-	eob.				1729
l l		_			-	, ,			_							
3181	8.9	7 51	-	+3.3219	-0.0070	+11 55 4	1	-9.372	-0.424	90.1	760					1726
3182	8.6	51		3.3402	0.0073		4.8	9.399	0.426	83.4 83.3		eob.				1732
3183	8.2	51	•	3.3331	0.0072		4.7	9.402	0.425	83.5 80.1			762	764		1733
3184	7.69	51		3.2903	0.0065		2.4	9.409	0.420	69.1	74	93				1677
3185	8.4	52	2.61	3.3238	0.0071	12 1 5	56.3	9.418	0.424	84.6 82.9	5 B	eob.			12	1734
3186	1.8	7 52	23.59	+3.3699	-0.0079	+14 9 5	6.7*	-9.445	-0.429	80.4	152	279	756	759	14	1797
3187	6.5	52		3.3570	0.0077	13 34 4	18.3	9.462	0.428	70.6	152				-	1811
3188	8.4	52		3.2859	0.0065	10 16 2	24.4	9.462	0.418	69.6		145				1682
3189	8.3	52		3-3513	0.0076	13 19 1	9.9*	9.466	0.427	80.5			756	759		1810
3190	8.4	52	45-45	3.3666	0.0078	.14 1 3	37-3	9-473	0.429	70.6	152	279			14	1801
3191	8.7	7 52	53.40	+3.3625	-0.0078	+13 50 3	3.6	-9.484	-0.428	70.6	150	281			13	1812
3192	8.310	53	_	3.2850	0.0065	10 14 3	- 1	9.495	0.418	69.4	71	74	145			1684
3193	8.6	53		3-3397	0.0074	12 47 4		9.501	0.425	80.1 85.1		eob.	•			1736
3194	9.2	53		3.2875	0.0066	10 21 5		9.518	0.418	79.8	71	145	756	759	1	1688
3195	8.311	53	20.77	3.2839	0.0065	10 11 5	6.3	9.519	0.417	69.1	74	93				1689
3196	8.8	7 52	25.13	+3.3188	-0.0071	+11 50	3.1	-9.524	-0.422	89.5		760	761		,,	1732
3197	8.2		25.50	3.3342	0.0073	12 33 1		9.525	0.424	81.7		eob.	10.			1738
3198	8.6		26.27	3.3087	0.0069	11 21 4		9.526	0.420	90.1	760					1733
3199	8.7		34.50	3.2898	0.0066	10 28 5		9.536	0.418	69.1	74	93				1692
3200	8.7		37.49	3.2875				9.540	0.418	69.1	74	93				1693
'							-									
,		741 8		Nur Z 	.279; BD	9.5 6 10.0 8.7			nätz. 8.6 1 7	8.6 BD 9.0	• 6.		8.8;			
		.3; BE		10 8.3 7		10.0 8.7 A		0.0	•	9D 9.0		-	7.5 8.	J 7.6	1.0	0.5
l l	,	٠,		~·J 1	.,	22 0.0										l l

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec. Va	Dect. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	В. D.
3201	8.3	7 ^h 53 ^m 37:87	+3:2850 -0:0	066 +10° 15' 18"4	-9:541	-0.417	69.6	71 145	10° 1694
3202	7.61	53 39.18		075 12 58 57.0		0.425	70.6	150 281	13 1816
3203	8.8	53 45.09		083 14 59 14.4	9.550	0.430	70.2	162 163	15 1726
3204	7.3	53 51.94		075 13 1 10.8	9.559	0.424	70.6	150 281	13 1817
3205	8.7	53 55-47	3.3016 0.0	068 11 2 42.6	9.563	0.419	90.1	760 761	11 1734
3206	8.5	7 54 2.40	+3.3388 -0.0	075 +12 47 9.4	-9.572	-0.424	80.1 85.1	5 Beob.	12 1743
3207	8.7	54 17.26		068 10 46 0.5	9.591	0.418	69.1	74 93	10 1699
3208	8.9	54 20.41	1	070 11 21 59.9	9.595	0.419	89.5	740 760 761	11 1735
3209	8.22	54 34.69	1	081 14 23 2.3	1 .	0.428	70.2	162 163	14 1808
3210	8.7	54 43.89	1	076 13 7 10.6	9.625	0.424	70.6	150 281	13 1820
1			1		-	1	, i		
3211	8.5	7 54 52.31	1 1	065 + 9 58 16.1	-9.636	-0.415	76.9	71 145 429 453	10 1701
3212	9.0 8.8	55 20.19	1	073 12 15 44.7		0.421	83.4 83.3	5 Beob.	12 1747
3213	7.9 ³	55 33.78	1 1	077 13 10 0.5	1	0.423	70.6	150 281	13 1823
3214	8.3	55 36.35 55 36.81	1 1	12 47 51.6 12 34 49.4	9.692	0.422	81.7 85.7 83.5 81.4	6 Beob. 75δ(½) 147 762 765	12 1748
3215				1		0.421			12 1749
3216	8.9	7 55 43.63	+3.3255 -0.0	•	-9.702	-0.420	80.1 83.5	148a 164 762 765	12 1750
3217	9.0	55 46.10	1	074 12 23 54.3	9.705	0.421	78.1 80.9	7 Beob.	12 1751
3218	9.34	55 51.02	1 1	074 12 23 6.5	9.711	0.421	90.1	762 764	[12 1752]
3219	9.4	55 51.03	1 1	12 23 34.7	9.711	0.421	92.7	764 R	l'
3220	8.8	55 51.29	3.3025 0.0	070 11 8 3.8	9.711	0.417	89.5	740 760 761	11 1738
3221	7.7	7 55 59.31	+3.3485 -0.0	078 +13 17 27.9	-9.721	-0.423	80.4	150 281 756 759	13 1824
3222	8.8	56 3.19	3.2830 0.0	067 10 13 7.7	9.727	0.415	79.8	71 145 756 759	10 1708
3223	8.15	56 24.63	3.2843 0.0	067 10 17 26.5	9.754	0.414	79.8	71 145 756 759	10 1710
3224	8.3	56 24.84	3.3639 0.0	081 14 1 2.9	9.754	0.424	70.6	152 279	14 1811
3225	8.66	56 26.88	3.3141 0.0	072 11 41 48.2	9.757	0.418	89.5	740 760 761	11 1740
3226	9.0	7 56 32.30	+3.3797 -0.0	084 +14 45 9.6	-9.764	-0.426	70.2	162 163	14 1812
3227	8.0	56 33.10		082 14 26 21.7	9.765	0.425	70.6	152 279	14 1813
3228	6.87	56 34.01		075 12 31 51.8	9.766	0.420	81.7 84.6	5 Beob.	12 1754
*3229	9.1	56 39.34		073 11 49 59.4	9.773	0.418	89.5	740 760 761	11 1741
3230	8.7	56 43.75	1 1	068 10 28 21.1	_	0.414	77.7 79.6	5 Beob.	10 1711
3231	9.1	7 56 51.06	+3.2954 -0.0	069 +10 49 42.8	-9.788		69.6		_
3232	8.9	56 55.66	1	14 54 59.5	9.793	0.415	70.2	71 145 162 163	10 1712
3233	8.5	56 58.06	1	14 34 39.3	9.796	0.415	69.1	74 93	10 1713
3234	8.8	57 5.22	1 - 1	076 12 47 1.2	9.806	0.420	80.1 85.1	5 Beob.	12 1757
3235	7.29	57 7.20	1 1	081 14 2 6.2	9.808	0.424	70.6	152 279	14 1817
i i	`	-	1	<u> </u>	_		·		
3236	8.7	7 57 16.82	1 - 1	067 +10 0 59.0		-0.413	84.1	429 453	[10 1715]
3237	9.2	57 19.81	1 1	085 14 53 4.7		0.426	-	162 163	14 1818
3238	8.3	57 24.44	1	071 11 12 25.6		0.416		740 760 761	11 1743
3239	8.0	57 26.34	1	076 12 38 39.4	i .	0.419	80.1 85.1	•	12 1759
3240	9.1	57 27.23	3.3299 0.0	12 28 9.2		0.419	70.1 69.7	75δ(1) 147	
3241	8.4	7 57 29.95	1 000	080 +13 46 0.5	-9.837	-0.422	70.6	150 281	13 1828
3242	8.0	57 30.08	1 000.	082 14 7 29.0		0.423	70.6	152 279	14 1819
3243	7.6	57 30.56		10 35 58.4	_	0.414	69.1	74 93	10 1716
3244	9.0	57 36.58	1 1 2 1	10 26 0.8	1 .	0.413	69.1	74 93	10 1717
3245	9.0	57 48.85	3.3286 0.0	12 25 10.0	9.861	0.418	83.5	147 762 765	12 1760
3246	9.2	7 57 49.38	+3.3287 -0.0	075 +12 25 28.3	-9.862	-0.418	90.1	762 765);*
3247	8.210	57 58.48	1 1	076 12 31 49.9		0.419	80.1 83.5	148a 164 752 758	12 1762
3248	4·5 ¹¹	58 6.69	1	080 13 28 21.3	1	0.421	70.6	150 281	13 1831
3249	7.212			070 10 51 8.5	9.888	0.414	69.1	74 93	10 1721
3250	8.7	58 11.97	3.3862 0.0	086 15 6 29.5	9.890	0.425	70.2	162 163	15 1744
1	1 10	seblish 2 DD	Q o . Cobie Q .	81 882778	0 = 0 = 0 .	DD .		1 - 1 - 0 - 5 0 - 0 -	ì

¹ Röthlich ² BD 8.9; Schätz. 8.4 8.1 ⁸ 8.2 7.7 8.8 7.8 7.9 7.2; BD 7.3 ⁴ Dpl. 25" o° ⁵ 8.3 8.7 7.5 8.0 ⁶ 9".4 praec. o'.5 o'.6 B. ⁷ 7.0 6.0 [8.6] 7.1 7.0 ⁸ Z. 145 [26.0] ⁹ BD 7.7 ¹⁰ BD 8.7 ¹¹ BD 5.8 ¹² 6.8 7.7; BD 8.0; 11 scq. 2.5 30"A.

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
3251	8.5	7h 58m 19:27	+3:3111	-0:0073	+11°36′29.2	9,900	-0.416	89.5	740 760 761	11°1747
3252	8.9	58 22.74	3.3024	0.0071	11 11 52.4	9.904	0.414	1.00	760 761	11 1748
3253	9.1	58 29.85	3.2768	0.0067	9 58 51.3*	9.913	0.411	77.8	6 Beob.	10 1722
3254	7.7	58 34.06	3.3589	0.0081	13 51 27.7	9.918	0.421	70.6	152 279	13 1832
3255	8.8	58 43.90	3.2818	0.0068	10 13 30.0	9.931	0.412	69.6	71 145	10 1723
3256	9.0	7 58 57.34	+3.3256	-0.0076	+12 18 48.9	9.948	-0.417	93.2 85.2	75δ(½) R	[12 1768]
3257	8.41	59 6.72	3.3746	0.0085	14 36 20.9	9.940	0.423	70.2	162 163	14 1822
3258	9.0	59 54.49	3.3699	0.0084	14 24 49.3	10.020	0.421	70.2	162 163	14 1824
3259	8.5	59 59.14	3.2790	0.0068	10 7 29.5	10.026	0.410	76.9	71 145 429 453	10 1725
3260	8.4	8 0 4.28	3.3248	0.0076	12 18 31.1	10.032	0.415	71.1 70.7	758(\frac{1}{2}) 147 313	12 1770
3261		_								
3262	9.0 9.0	8 0 5.92 0 8.19	+3.3756	-0.0085 0.0073	+14 41 12.1	-10.035	-0.422	90.1 89.5	756 759	14 1825
3263	9.0	0 15.36	3.3324	0.0073	11 27 30.0 12 40 14.6	10.038	0.413	77.8 81.7	740 760 761 148 <i>a</i> 164 R	[12 1753
3264	8.32	0 16.82	3.2833	0.0070	10 20 16.5	10.047	0.416	69.6	71 145	10 1727
3265	8.2	0 21.86	3.2867	0.0070	10 30 19.4	10.055	0.410	79.6	74 93 756 759	10 1728
		_		•					•	
3266	8.9	8 0 24.14	+3.3301	-0.0077	+12 34 4.8	-10.058	-0.416	90.1	752 7578 758	12 1772
3267	8.7	0 27.26	3.3029	0.0073	11 16 47.6	10.062	0.412	89.5	740 760 761	11 1754
3268 3269	9.1 8.9	0 34.27 0 39.31	3.3763	0.0086	14 44 3.5*	10.070	0.421	80.1	162 163 756 759	14 1827
3270	8.8	0,0	3.2795	o.oo69 o.oo86	10 10 4.3	10.077	0.409	76.9	71 145 429 453 162 163	10 1730
			3.3759		14 43 15.3		0.421	70.2	-	·
3271	8.9	8 0 44.35*	+3.3386	-0.0079	+12 58 48.5*	-10.083	-0.417	80.4	150 281 756 765	13 1840
3272	8.0	1 2.79	3.3754	0.0086	14 42 42.7	10.106	0.421	70.2	162 163	14 1829
3273	7.8	I 25.22*	3.3495	0.0082	13 30 49.2	10.135	0.417	70.5	8 286 312	13 1842
3274	8.6	1 28.83	3.3410	0.0080	13 7 4.0	10.139	0.416	70.7	156 281	13 1843
3275	8.9	1 33.51	3.2775	0.0069	10 5 36.0	10.145	0.408	84.1	429 453	[10 1735]
3276	8.9	8 I 34.71	+3.3237	-0.0077	+12 17 57.7	-10.147	-0.414	70.2	17 313	[12 1778]
3277	8.8	1 40.28	3.2940	0.0072	10 53 21.13	10.153	0.410	69.5 68.2	5 12 314a	10 1736
3278	8.9	1 43.05	3.3285	0.0078	12 32 4.8	10.157	0.414	70.5	8 286 312	12 1779
3279	6.8	I 43.22	3.3597	0.0084	14 0 10.2	10.157	0.418	70.7	158 284	14 1831
3280	8.5	1 51.51	3.3450	1800.0	13 18 53.7	10.168	0.416	70.7	156 281	13 1844
3281	8.9	8 I 54.96	+3.2956	-0.0072	+10 58 10.5	-10.172	-0.410	69.5	5 12 314	11 1761
3282	9.0	1 56.89	3.3824	0.0088	15 3 57.0	10.174	0.421	92.7	756 R	15 1764
3283	8.6	2 2.24	3.3687	0.0086	14 26 3.9	10.181	0.419	83.5	158 756 758	14 1832
3284	8.7	2 2.47	3.3604	0.0084	14 2 49.5	10.181	0.418	83.5 90.1		14 1833
3285	8.5	2 5.08	3.3604	0.0084	14 2 43.6	10.185	0.418	70.7	156 158 281 284	14 1834
3286	8.8	8 2 8.18	+3.3233	0.0077	+12 17 59.2	-10.189	-0.413	84.7	17 761 762 764	i II
3287	8.3	2 13.78	3.2934	0.0072	10 52 22.1	10.196	0.409	69.5	5 12 314	10 1738
3288	8.7	2 17.38*	3.3242	0.0078	12 20 46.8*	10,200	0.413	70.4	5 Beob.	12 1783
3289	8.74	2 29.22	3.3116	0.0076	11 45 12.1	10.215	0.411	82.7	313 R	[11 1763]
3290	8.9	2 42.68	3.2961	0.0073	11 0 53.4	10.232	0.409	90.1	758 761	11 1765
3291	8.7	8 2 45.84	+3.3715	0.0087	+14 35 29.3	-10.236	-0.418	70.7	158 284	14 1838
3292	8.2	2 54.73	3.3387	1800.0	13 3 12.1	10.247	0.414	70.5	8 286 312	13 1849
3293	7.85	2 59.90	3.3453	0.0082	13 22 14.1	10.254	0.415	83.8	281 758 761	13 1851
3294	8.o ⁶	3 3.72	3.3418	0.0081	13 12 25.4	10.258	0.414	92.7	762 R	13 1852
3295	7.9	3 5.78	3-3774	0.0088	14 52 33.9	10.261	0.419	90.1	756 762 764	14 1839
3296	9.2	8 3 10.54	+3.3505	0.0083	+13 37 5.7	-10.267	-0.415	81.7	156 R	[13 1853]
3297	8.5	3 10.71	3.3118	0.0076	11 46 49.4	10.267	0.410	74.2	7 17 307 740	11 1769
3298	8.77	3 26.39	3.3407	1800.0	13 9 49.7	10.287	0.414	71.7	286 312	13 1855
3299	9.2	3 28.38	3.3634	0.0086	14 14 11.7	10.289	0.417	70.7	158 284	
3300	9.2	3 31.37	3.3772	0.0088	14 53 6.9*	10.293	0.418	85.1	158 756 758 762	14 1841
		.5; Schätz. 8.0	³ I 7·7 7·7		chätz. 8.2 8.4 Z. 762; BD 8.5		Z. 314 [: 9.2; Sch	1875:] 18tz. 8.8 8.7	4 Nur Z. 313	; BD 9.2

3300 8.8 8 3" 45"	Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
3336 8.3 3 56.04 3.2870 0.0072 11 0 56 45.9 10.344 0.406 69.5 3 11 311 10 1742 3304 8.2 4 14.48 3-2730 0.0070 9 9.6 41.1 10.347 0.404 75.3 5 Reb. 10 744 3305 9.2 4 21.53 3.3543 0.0085 13 50 21.1 10.356 0.414 87.7 156 R 3306 6.9* 8 4 27.54 +3.2780 0.0071 11 47 13.5 11.03.76 0.404 75.3 5 Reb. 10 744 3307 9.0 4 38.10 3.2983 0.0074 11 3 15.5 10.376 0.407 69.5 5 12 314 11 1776 3308 8.6 4 43.51 3.309 0.0071 11 47 13.2 10.383 0.409 73.8 5 Reb. 11 1777 3309 8.6 4 48.03 3.3195 0.0078 12 12 5.4 10.388 0.404 77.1 3 3 314 49 453 10 1747 3310 8.6 8 4 51.58* +3.3072 0.0076 11 2 13.3 1.0 10.388 0.404 77.1 286 312 1788 3311 8.6 8 4 51.58* +3.3072 0.0076 11 2 3.49 5.1 10.394 0.414 70.7 156 281 11 1776 3313 8.2 4 52.3 3.3560 0.0076 11 33 11.9 10.394 0.414 70.7 156 281 11 1778 3314 8.7 4 58.72 3.3591 0.0085 13 45 32.7 10.402 0.413 70.7 156 281 11 1778 3316 9.1 8 5 30.09 +3.2729 0.0071 14 2 31.3 10.432 0.455 70.7 156 281 11 1778 3318 8.1 5 46.05 3.3056 0.0076 11 33 11.9 10.394 0.415 70.7 156 281 11 1778 3318 8.5 5 46.05 3.3064 0.0076 11 33 11.0 10.48 0.415 70.7 156 281 11 1784 3318 8.5 5 46.05 3.3056 0.0076 11 33 31.9 10.448 0.416 70.7 156 281 11 1784 3318 8.5 5 46.05 3.3056 0.0071 11 33 47.9 10.461 0.403 84.1 429 453 [10 1749] 3318 8.5 5 46.05 3.3056 0.0071 11 33 47.9 10.461 0.407 72.8 7 Reb. 11 1784 3324 8.5 5 7.0 3.3056 0.0071 11 33 47.9 10.461 0.407 72.8 17.8 284 15 1780 3332 8.4 6 4.54 3.3772 0.0000 14 58 13.2 10.473 0.407 77.8 156 281 11 1784 3333 8.8 6 16.64 3.3790 0.0071 11 33 45.8 10.0048 0.404 77.2 156 281 11 1784 3333 8.8 7 10.00 3.3371 0.0008 11 13 31.9 10.0044 0.407 72.8 158 284 15 1780 3334 8.8 7 10.00 3.3371 0.0008 11 13 30.0085 11 13 3.0055 0.408 77.7 156 281 11 1785 3334 8.8 7 10.00 3.3371 0.0008 11 13 3.000 0.0088 11 13 3.000 0.0088 11 13 3.000 0.0088 11 13 3.000 0.0088 11 13 3.000 0.0088 11 13 3.000 0.0088 11 13 3.000 0.0088 11 13 3.000 0.0088 11 13 3.000 0.0088 11 11 1796 3333 8.8 8 7 10.00 3.3383 0.000 0.000 11 13 3.000 0.0088 11 13 3.000 0.000 11 13 3.000 0.000 11 13 3.000 0.000 11 13 3	3301	8.8	8h 3m45.60	+3:3669	-0.0087	+14°24' 35.9	-10,311	-0.417	70.7	156 281	14° 1843
3304 8.2 4 14.48 3.3793 0.0089 14 59 50.8 10.375 0.418 70.7 158 284 15 177.6 130		i l			- 1		_	1 1		- I	- 1
3306 8.2		6.81		3.3793	0.0089		10.325	0.418	70.7	158 284	15 1775
3306 6.9 8 4 27.54		8.2	4 14.48	t .	0.0070	9 56 41.1	10.347	0.404	75-3	5 Beob.	10 1744
**3307 9.0	3305	9.2	4 21.53	3-3543	0.0085	13 50 21.1	10.356	0.414	81.7	156 R	[13 1858]
**3307 9.0	3306	6.92	8 4 27.54	+3.2780	-0.0071	+10 11 25.9	-10.363	-0.405	69.5	5 12 314	10 1746
330 8.6 4 47.32 3.349 0.0070 10 2 49.9 10.388 0.404 17.1 3 311 429 453 10 17.87 1331 8.6 4 48.03 3.3195 0.0078 12 12 5.4 10.389 0.409 71.7 286 312 12 1788 3312 7.8 4 52.14 3.3535 0.0085 13 49 5.1 10.393 0.408 71.7 156 281 13 1859 3314 8.7 4 58.72 3.3521 0.0085 13 49 5.1 10.394 0.414 70.7 156 281 13 1859 3314 8.7 4 58.72 3.3521 0.0085 13 49 5.1 10.394 0.414 70.7 156 281 13 1859 3314 8.7 4 58.72 5.255 3.3649 0.0085 14 22 31.3 10.432 0.415 70.7 156 281 13 1859 3315 7.2 5.255 3.3649 0.0085 14 22 31.3 10.432 0.415 70.7 158 284 14 1850 3315 7.2 5.551 3.3654 0.0071 13 33 47.9 10.461 0.407 72.8 780.5 11 1778 3319 7.7 5 55.71 3.3054 0.0071 13 33 47.9 10.461 0.407 72.8 780.5 11 1785 3319 7.7 5 55.71 3.3054 0.0071 13 33 45.8 10.475 0.407 72.8 780.5 11 1785 332 8.4 5 57.08 3.3771 0.0090 14 58 13.2 10.475 0.415 70.7 158 284 15 1780 3318 8.5 6 16.64 3.3900 0.0074 11 33 45.9 10.461 0.407 72.8 780.5 11 1784 3324 8.9 6 38.97 3.3610 0.0088 14 14 28.4 10.531 0.405 0.404 69.5 5 12 314 10 1753 3324 8.9 6 38.97 3.3610 0.0074 10 49 25.6 10.527 0.413 70.7 156 281 14 1854 3325 7.7 6 42.56 3.3298 0.0071 13 3.498 0.0074 10 13 25.0 10.531 0.405 69.5 5 12 314 10 1753 3324 8.9 6 38.97 3.3610 0.0088 14 14 28.4 10.531 0.405 69.5 5 12 314 11 1787 3332 8.8 7 10.09 3.3272 0.008 13 25 30.7 10.588 0.405 71.2 2.8 8.8 7 10.09 3.3272 0.008 13 25 30.7 10.588 0.405 71.2 2.8 8.8 11 1787 3333 8.8 6 16.64 3.3900 0.0074 10 49 25.6 10.527 0.413 70.7 156 281 14 1854 3339 7.7 7 42.06 3.3433 0.0085 13 25 30.7 10.588 0.405 71.2 2.8 18 156 281 14 1878 3339 7.7 2 4.00° 3.3432 0.0085 13 25 30.7 10.588 0.405 71.7 286 312 11 1787 3333 8.8 7 10.09 3.3272 0.0081 13 25 30.7 10.588 0.405 71.7 286 312 11 1787 3333 8.8 7 10.09 3.3328 8.8 7 10.09 3.3328 8.8 7 10.09 3.3328 8.8 7 10.09 3.3328 8.8 7 10.09 3.3328 8.8 0 10.80 3.344 0.0061 13 2.5 0.0071 11 2.2 55.0 10.568 0.405 71.7 2.86 312 11 1798 3333 8.7 9 9.12 8.3332 0.0085 13 25 30.006 13 3.3 6.3 10.737 0.400 70.2 18 15.5 11 1799 3333 8.9 9 2.234 3.3304 0.008 13 25 30.0085 13 25 30.009 11 12 2.500 0.400 70.2 18 15.5 11 179		9.0			0.0074		10.376	0.407	69.5		
3310 8.6	3308	8.6	4 43.51	3.3109	0.0077	11 47 13.2*	10.383	0.409	73.8	5 Beob.	11 1777
3311 8.6 8 4 51.58* +3.3072 -0.0076 +11 36 37.4 -10.393 -0.408 70.2 7 17 307 313 11 1778 3312 7.8 4 52.14 3.3535 0.0085 13 49 5.1 10.394 0.408 69.8 5 50.6 281 13 1859 3313 8.2 4 52.30 3.3060 0.0076 13 31 31.9 10.394 0.408 69.8 5 50.6 11 1779 3314 8.7 4 58.72 3.3521 0.0085 13 45 32.7 10.402 0.413 70.7 156 281 13 1850 3316 9.1 8 5 30.09 +3.2729 -0.0071 + 9 58 14.1 -10.414 -0.403 84.1 49 45.5 [10 1749] 3317 8.6 5 35.64 3.3772 0.0090 14 57 36.1 10.432 0.415 70.7 158 284 15 1780 3318 8.1 5 5 46.05 3.3056 0.0077 11 33 47.9 10.402 0.415 70.7 158 284 15 1780 3319 7.7 5 55.71 3.3054 0.0097 11 33 47.9 10.401 0.407 72.8 7 Beob. 11 1784 3339 7.7 5 55.708 3.3771 0.0090 14 58 13.2 10.473 0.407 72.8 7 Beob. 11 1785 3322 8.4 6 6 4.54 3.2722 0.0071 9 57 4.1 10.484 0.402 75.3 56 821 14 1852 3333 8.8 6 16.64 3.2920 0.0074 10 49 25.6 10.499 0.404 69.5 5 12 314 10 1752 3333 8.8 6 16.64 3.2900 0.0074 10 49 25.6 10.499 0.404 69.5 5 12 314 10 1752 3333 8.8 7 10.09 3.3371 0.0088 14 4 28.4 10.527 0.413 70.7 156 281 14 1854 3339 7.7 6 42.56 3.2980 0.0076 11 13 26.9 10.531 0.405 69.5 5 12 314 10 1753 3331 8.8 8 7 10.09 3.3372 0.0081 23 83 41.3 10.550 0.405 69.5 5 12 314 11 1787 3332 8.8 8 7 12.67 3.3610 0.0085 14 4 28.4 10.527 0.413 70.7 156 281 14 1857 3333 8.8 8 7 12.69 3.3373 0.0085 13 25 30.1 10.583 0.405 69.5 5 12 314 11 1787 3333 8.8 8 7 12.67 3.3433 0.0085 13 25 30.1 10.583 0.405 69.5 5 12 314 11 1787 3334 8.9 7 2.400* 3.3413 0.0085 13 25 30.1 10.583 0.405 69.5 5 12 314 11 1787 3335 8.7 9 21.28 3.3482 0.0074 10 33 54.4 10.605 0.409 71.7 286 312 12 1796 3338 8.8 7 12.67 3.3383 0.0074 10 33 54.0 10.657 0.409 71.7 286 312 12 1796 3339 7.2 7 24.00* 3.3433 0.0085 13 25 30.1 10.583 0.405 69.5 5 12 314 11 1798 3331 8.7 9 9.02 4.309 0.0091 14 47 36.3 10.737 0.407 0.407 69.2 18 156 5 13 1879 3334 8.9 9 0.92 43.493 0.0066 13 33 6.3 10.737 0.407 0.407 69.2 18 156 5 13 1879 3334 8.9 9 0.92 43.493 0.0068 11 4.47 36.3 10.737 0.407 0.407 69.2 18 156 5 13 1879 3334 8.9 9 0.93 4 3.374 0.0091 14 47 36.3 10.737 0.407 0.407 69.2 18 156 5 13 1879 3334	3309	8.6	4 47.32	3.2749	0.0070	10 2 49.9	10.388	0.404	77.1		
3312 7.8	3310	8.6	4 48.03	3.3195	0.0078	12 12 5.4	10.389	0.409	71.7	286 312	12 1788
3312 7.8	3311	8.6	8 4 51.58*	+3.3072	-0.0076	+11 36 37.4	-10.393	-0.408	70.2	7 17 307 313	11 1778
3314 8.7	3312	7.8		3.3535	0.0085		10.394	0.414	70.7	•	13 1859
3315 7.2* 5 22.55 3.3649 0.0087 14 22 31.3 10.432 0.415 70.7 158 284 14 1850 13316 9.1 8 5 30.09 +3.2729 -0.0071 + 9 58 14.1 -10.441 -0.403 84.1 429 45.3 (10 1749) 13317 8.6 5 35.64 3.3772 0.0090 14 57 36.1 0.448 0.416 70.7 72.8 78 78 78 78 78 78 78	3313	8.2	4 52.30	3.3060		11 33 11.9	10.394	0.408	69.8		11 1779
3316 9.1 8 5 30.09 +3.2729 -0.0071 + 9 58 14.1 -10.441 -0.403 84.1 49 453 [10 1749] 3317 8.6 5 35.64 3.3772 0.0090 14 57 36.1 10.448 0.416 70.7 158 284 15 1780 3318 8.1 5 56.05 33.3056 0.0077 11 33 47.9 10.461 0.407 72.8 7 Beob. 11 1784 3329 7.7 5 55.71 3.3054 0.0097 11 33 45.8 10.473 0.407 72.8 7 Beob. 11 1785 3320 8.4 5 57.08 3.3771 0.0090 14 58 13.2 10.475 0.415 70.7 158 284 15 1783 3321 8.5 8 6 1.69 +3.3629 -0.0087 +14 18 19.3 -10.480 -0.414 70.7 156 281 14 1854 3322 8.4 6 4.54 3.2722 0.0071 9 57 4.1 10.484 0.402 75.3 5 Beob. 10 1753 3324 8.9 6 38.97 3.3610 0.0088 14 14 18 14 10.527 0.413 70.7 156 281 14 1857 3325 7.7 6 42.56 3.2980 0.0076 11 13 26.9 10.531 0.405 69.5 5 12 314 10 1753 3327 8.8 7 10.09 3.3272 0.0011 12 255.0 10.565 0.408 71.7 286 312 12 1796 3328 8.8 7 12.67 3.3010 0.0077 11 22 55.0 10.565 0.408 71.7 286 312 12 1796 33321 8.6 8 7 42.63 3.2839 0.0074 10 33 54.4 10.652 0.402 72.4 7 Beob. 10 1753 3331 8.6 8 7 42.63 3.2839 0.0074 10 33 54.4 10.605 0.402 72.4 7 Beob. 10 1756 33331 8.7 9 0.12 3.3382 0.0085 13 34 16.9 10.617 0.402 84.1 311 756 758 10 1758 33331 8.7 9 0.12 3.3382 0.0085 13 34 16.9 10.017 0.402 84.1 311 756 758 10 1758 33331 8.7 9 0.12 3.3382 0.0085 13 34 16.9 10.017 0.402 84.1 311 756 758 10 1758 33331 8.7 9 0.12 3.3382 0.0085 13 34 16.9 10.017 0.402 84.1 311 756 758 10 1758 33331 8.7 9 0.12 3.3382 0.0085 13 34 16.9 10.017 0.402 84.1 311 756 758 10 1758 33331 8.7 9 0.12 3.3382 0.0085 13 34 16.9 10.017 0.402 84.1 311 756 758 10 1758 3333 8.7 9 0.12 3.3382 0.0085 13 34 16.9 10.017 0.402 84.1 311 756 758 10 1758 3334 8.8 9 30.92 3.3493 0.0076 11 616.2 10.617 0.402 84.1 311 756 758 10 1758 3334 8.8 9 30.92 3.3493 0.0088 13 3 6.3 10.727 0.407 69.2 18 156 13 1876 3334 8.9 9 32.7 3.3600 0.0081 12 30 34.2 10.071 0.407 69.2 18 156 13 1876 3334 8.9 9 32.7 3.3600 0.0081 12 30 34.2 10.071 0.407 69.2 18 156 13 1876 3344 8.9 10.56 3.3494 0.0081 12 63 0.008 13 55 0.07 10.717 0.409 69.5 5 12 314 11 1799 3344 8.9 10.566 1.34 4.32884 0.0086 13 3.540 0.0087 12 10.771 0.409 70.7 158 284 11 11800 3344 8	3314		4 58.72	1	0.0085	13 45 32.7	10.402	0.413	70.7		
3318 8.6 5 35.64 3.3772 0.0000 14 57 36.1 10.448 0.416 70.7 158 284 15 1780 3318 8.1 5 54.05 3.3056 0.0077 11 33 25.8 10.473 0.407 72.8 7 Beob. 11 1785 3320 8.4 5 57.08 3.3771 0.0000 14 58 13.2 10.475 0.415 70.7 158 284 15 1783 3321 8.5 8 6 1.69 +3.3629 0.00074 10 49 25.6 10.473 0.407 72.8 7 Beob. 11 1785 3323 8.8 6 16.64 3.3900 0.0074 10 49 25.6 10.475 0.415 70.7 156 281 14 1854 10.3334 8.9 6 38.97 3.3610 0.0088 14 14 28.4 10.527 0.413 70.7 156 281 14 1857 3325 7.7 6 42.56 3.2980 0.0076 11 13 26.9 10.531 0.405 69.5 5 12 314 11 1787 3327 8.8 7 10.09 3.3272 0.0081 12 38 41.3 10.555 0.408 71.7 286 312 12 1796 33339 7.9 7 42.26 3.2839 0.0074 10 33 54.4 10.568 0.405 74.2 5 12 314 74.0 11 78.5 33334 8.8 7 2.00 3.3433 0.0085 33 3 3 54.0 10.659 0.400 72.7 12 36.5 12 314 11 1785 33334 8.8 7 2.00 3.3433 0.0085 3 3 3 3 3 3 3 3 3	3315	7.28	5 22.55	3.3649	0.0087	14 22 31.3	10.432	0.415	70.7	158 284	14 1850
3318 8.14 5 5 6.05 3.3056 0.0077 11 33 37.9 10.461 0.407 72.8 7 7 7 7 7 7 7 7 7	3316	9.1	8 5 30.09	+3.2729	-0.0071	+ 9 58 14.1	-10.441	-0.403	84.1	429 453	
3319 7.7* 5 55.71 3.3054 0.0077 11 33 35.8 10.473 0.407 72.8 7 Beob. 11 1785 158 332 8.8 6 1.69 +3.3629 -0.0087 +14 18 19.3 -10.480 -0.414 70.7 156 281 14 1854 1332 18.8 6 6.64 3.2900 0.0074 10 49 25.6 10.499 0.404 69.5 5 12 314 10 1753 3325 7.7 6 42.56 3.2980 0.0076 11 13 26.9* 10.531 0.405 69.5 5 12 314 11 1787 3327 8.8 7 10.09 3.3272 0.0061 11 32.69* 10.531 0.405 69.5 5 12 314 11 1787 3328 8.8 7 10.09 3.3272 0.0061 12 35.0 10.555 0.408 71.7 286 312 11 1788 3329 7.2 7 24.00* 3.3433 0.0085 13 25 30.1* 10.565 0.408 71.7 286 312 12 1796 33330 7.9 7 42.26 3.2839 0.0074 10 33 54.0 10.605 0.402 72.4 7 Beob. 10 1755 33333 8.8 7 12.69 3.3939 0.0074 10 33 54.0 10.605 0.402 72.4 7 Beob. 10 1758 33333 8.8 7 12.69 3.3939 0.0076 11 49 8.6* 10.679 0.404 70.2 7 17 307 313 11 1798 33334 9.0 8 51.56 3.2943 0.0086 13 13 14 15 15 15 13 15 1758 3333 8.7 9 0.12 3.3382 0.0085 13 14 16 16.2 10.691 0.402 80.7 17 18 15 18 18		8.6		3.3772	0.0090	14 57 36.1	10.448	0.416	70.7	158 284	15 1780
3320 8.4 5 57.08 3.3771 0.0090 14 58 13.2 10.475 0.415 70.7 158 284 15 1783 1331 8.5 8 6 1.6.9 +3.3629 -0.0087 +14 18 19.3 -10.480 -0.414 70.7 156 281 14 1854 10 1753 13323 8.8 6 16.64 3.2920 0.0074 10 49 25.6 10.499 0.404 69.5 5 12 314 10 1753 1324 8.9 6 38.97 3.3610 0.0088 14 14 28.4 10.527 0.413 70.7 156 281 14 1857 1322 1323 10.405 69.5 5 12 314 10 1753 1323 10.405 69.5 5 12 314 10 1753 1327 8.8 7 10.09 3.3272 0.0081 12 38 13 10.527 0.413 70.7 156 281 14 1857 1323 12 1796 1323 12 1796 1323 12 1796 1323 12 1796 1323 12 1796 1323 12 1796 1323 12 1796 1323 12 12 1796 12 12 12 12 12 12 12 1	3318		5 46.05	3.3056	0.0077	11 33 47.9	10.461	0.407	72.8	7 Beob.	11 1784
3321 8.5			_				10.473	0.407		·	
*3522 8.4 6 4.54 3.2722 0.0071 9 57 4.1 10.484 0.402 75.3 5 Beob. 10 1752 3323 8.8 6 16.64 3.2900 0.0074 10 49 25.6 10.499 20.405 65.5 5 12 314 10 1753 3324 8.9 6 38.97 3.3610 0.0088 14 14 28.4 10.527 0.413 70.7 156 281 14 1857 3325 7.7 6 42.56 3.2980 0.0076 11 13 26.9° 10.531 0.405 69.5 5 12 314 11 1787 3326 7.6 8 6 45.65 +3.2883 0.0074 +10 45 19.5 -10.535 0.405 69.5 5 12 314 11 1787 3328 8.8 7 10.09 3.3272 0.0081 12 38 41.3 10.565 0.408 71.7 286 312 12 1796 3328 8.8 7 12.67 3.3010 0.0077 11 22 55.0 10.568 0.405 74.2 5 12 314 740 11 1789 3329 7.2 7 24.00° 3.3433 0.0085 13 25 30.1° 10.583 0.410 69.9 18 156 286 13 1863 3330 7.9 7 42.26 3.2839 0.0074 10 33 54.4° 10.605 0.402 72.4 7 Beob. 10 1756 3331 8.6 8 7 42.63 43.2842 0.0074 10 35 4.0 10.617 0.402 84.1 311 756 758 10 1758 3333 8.17 8 42.09 3.3990 0.0079 11 49 8.6° 10.617 0.402 84.1 311 756 758 10 1758 3333 8.7 9 0.12 3.3382 0.0085 13 14 16.9 10.701 0.402 80.7 12 2 R [11 1799] 3333 8.7 9 1.28 3.3445 0.0086 13 33 6.3 10.727 0.407 69.2 18 156 13 1875 3333 8.7 9 21.28 3.3445 0.0086 13 33 6.3 10.727 0.407 69.2 18 156 13 1875 3333 8.7 9 21.28 3.3445 0.0086 13 33 6.3 10.737 0.407 69.2 18 156 13 1875 3339 8.9 9 29.34 3.3704 0.0091 14 47 36.3 10.737 0.407 69.2 18 156 13 1875 3334 9.7 9 41.38 33445 0.0086 13 33 6.3 10.737 0.407 69.2 18 156 13 1875 3334 9.7 9 41.89 3.3445 0.0086 13 33 6.0 10.737 0.407 69.2 18 156 13 1875 3334 9.7 9 45.61 3.3144 0.0081 12 6 30.0 10.751 0.402 77.2 286 312 740 12 1803 3344 9.7 9 45.61 3.3144 0.0081 12 6 30.0 10.751 0.403 77.2 286 312 740 12 1803 3344 9.7 9 45.61 3.3144 0.0081 12 6 30.0 10.751 0.409 77.2 286 312 740 12 1803 3344 9.7 9 45.61 3.3146 0.0081 12 6 30.0 10.751 0.409 77.2 158 284 14 1864 3344 9.7 9 45.61 3.3146 0.0081 12 6 30.0 10.751 0.409 77.2 186 312 740 12 1803 3344 9.0 9 45.61 3.3146 0.0081 12 6 30.0 10.751 0.409 77.2 186 312 740 12 1803 3344 9.0 9 45.61 3.3146 0.0081 12 6 30.0 10.751 0.409 77.2 186 312 740 12 1803 3344 9.0 10 7.66 3.3349 0.006 12 72.85 10.777 0.400 69.5 5 12 314 10 1763 3344 8.8 9 10 7.66 3.3349 0.006 12 72.	3320	8.4	5 57.08	3.3771	0.0090	14 58 13.2	10.475	0.415	70.7	158 284	15 1783
3323 8.8	3321		8 6 1.69	+3.3629	-0.0087	+14 18 19.3	-10.480	-0.414	70.7	156 281	14 1854
3324 8.9 6 38.97 3.3610 0.0088 14 14 28.4 10.527 0.413 70.7 156 281 14 1857 3325 7.7 6 42.56 3.2980 0.0076 11 13 26.9° 10.531 0.405 69.5 5 12 314 11 1787 3326 7.6 8 6 45.65 +3.2883 -0.0074 +10 45 19.5 -10.535 -0.403 69.5 3 11 311 10 1755 1327 8.8 7 10.09 3.3272 0.0081 12 38 41.3 10.565 0.408 71.7 286 312 12 1796 3328 8.8 7 12.67 3.3433 0.0085 13 25 30.1° 10.580 3.040 71.7 286 312 1796 11 1789 3329 7.2 7 24.00° 3.3433 0.0085 13 25 30.1° 10.580 3.040 69.9 18 156 286 13 1868 13330 7.9 7 42.26 3.2839 0.0074 10 33 54.4° 10.605 0.402 72.4 7 Beob. 10 1756 3331 8.6 8 7 42.63 +3.3425 -0.0085 +13 23 46.5 -10.606 -0.409 71.7 286 312 13 1870 1756 3333 8.1° 18 42.09 3.3090 0.0079 11 49 8.6° 10.691 0.402 80.7 12 R [11 1797] 3335 8.7 9 0.12 3.3382 0.0085 13 14 16.9 10.701 0.407 69.2 18 156 13 1875 13386 8.9 23.27 3.2944 0.0074 11 13 23.7 10.730 0.401 70.2 7 17 307 313 11 1796 3338 8.6 9 23.27 3.2945 0.0086 13 33 6.3 10.737 0.401 70.7 158 284 14 1864 3340 var.8 9 40.30 3.3144 0.0081 12 6 30.0 10.751 0.403 77.2 286 312 740 12 1803 3341 7.9° 8 9 41.04 +3.3003 -0.0078 14 47 36.3 10.737 0.401 70.7 158 284 14 1864 3340 var.8 9 40.30 3.3144 0.0081 12 6 30.0 10.751 0.403 77.2 286 312 740 12 1803 3341 7.9° 8 9 41.04 +3.3003 -0.0078 14 18 58.4 10.771 0.409 70.7 158 284 14 1866 3345 9.1 9 58.87 3.3519 0.0088 13 55 40.7° 10.774 0.409 82.2 286 R —— 3344 8.8 9 56.54 3.3600 0.0090 14 18 58.4 10.771 0.409 70.7 158 284 14 1866 3345 9.1 9 58.87 3.3519 0.0088 13 55 40.7° 10.774 0.409 70.7 158 284 14 1866 3345 9.1 9 58.87 3.3519 0.0088 13 55 40.7° 10.774 0.409 69.5 5 12 314 10 1763 3349 8.4 10 14.77 3.3630 0.0077 11 9 50.8 10.803 0.400 74.7 5 12 314 762 11 1807 3349 8.4 10 14.77 3.3630 0.0076 11 54 7.0 7.0 7.0 7.0 7.0 7.0 7.0 7.0 7.0 7.0	*3522	8.4	6 4.54	3.2722	0.0071	9 57 4.1	10.484	0.402	75.3	5 Beob.	10 1752
3325 7.7	3323	8.8	•		0.0074	10 49 25.6	10.499	0.404	69.5		
3326 7.6 8 6 45.65 +3.2883 -0.0074 +10.45 19.5 -10.535 -0.403 69.5 3 11 311 10 1755 3327 8.8 7 10.09 3.3272 0.0081 12 38 41.3 10.565 0.408 71.7 286 312 12 1796 3329 7.2 7 24.00° 3.3433 0.0085 13 25 30.1° 10.583 0.410 69.9 18 156 286 13 1868 3330 7.9 7 42.26 3.2839 0.0074 10 33 54.4° 10.605 0.402 72.4 7 8eob. 10 1756 3331 8.6 8 7 42.63 +3.3425 -0.0085 +13 23 46.5 -10.606 -0.409 71.7 286 312 13 1870 3334 9.0 8 51.56 3.2943 0.0074 10 35 4.0 10.617 0.402 8.1 311 756 758 10 1758 3333 8.7 9 0.12 3.3382 0.0074 11 6 16.2 10.691 0.402 80.7 12 R [11 1797] 3335 8.7 9 0.12 3.3382 0.0085 13 14 16.9 10.701 0.407 69.2 18 156 13 1875 3338 8.6 9 23.27 3.2964 0.0077 11 13 23.7 10.705 0.401 70.2 5 314 11 1798 3339 8.9 9 29.34 3.3704 0.0091 14 47 36.3 10.727 0.407 69.2 18 156 13 1876 3344 8.8 9 56.54 3.3266 0.0082 12 30 34.2 10.755 0.404 71.7 286 312 12 1804 3344 8.8 9 56.54 3.3600 0.0090 14 18 58.4 10.771 0.409 70.7 158 286 11 1799 3344 8.8 9 56.54 3.3600 0.0081 12 7 28.5 10.775 0.403 82.2 286 R — — 3344 8.8 9 56.54 3.3600 0.0090 14 18 58.4 10.771 0.409 70.7 158 284 14 1866 3345 9.1 9 58.87 3.3519 0.0088 13 55 40.7 10.771 0.409 70.7 158 284 14 1866 3345 9.1 9 58.87 3.3519 0.0081 12 7 28.5 10.775 0.403 82.2 286 R — — 3344 8.8 9 56.54 3.3600 0.0090 14 18 58.4 10.771 0.409 70.7 158 284 14 1866 3345 9.1 9 58.87 3.3519 0.0081 12 55 27.0 10.775 0.400 90.1 76.2 76 4 11 1806 3349 8.4 10 14.77 3.363 0.0096 11 44 7.66 10.793 0.400 71.7 0.409 90.1 76.2 76 4 11 1806 3349 8.4 10 14.77 3.363 0.0096 11 44 7.66 10.793 0.400 71.7 0.400 90.1 76.2 76 4 11 1806 3349 8.4 10 14.77 3.363 0.0096 11 44 7.66 10.793 0.400 71.7 0.400 90.1 76.2 76 76 13 1879 3349 8.4 10 14.77 3.363 0.0096 11 44 7.66 10.793 0.400 71.7 0.400 90.1 76.2 76 76 13 1879 3349 8.4 10 14.77 3.363 0.0096 11 44 7.66 10.793 0.400 74.7 5 12 314 762 11 1807 3349 8.4 10 14.77 3.363 0.0096 11 44 7.66 10.793 0.400 74.7 5 12 314 762 11 1807 3349 8.4 10 14.77 3.363 0.0096 11 44 7.66 10.793 0.400 74.7 5 12 314 762 11 1807 3349 8.4 10 14.77 3.363 0.0096 11 44 7.66 10.793 0.400 74.7 5 12 314 762 1		8.9			_		10.527	0.413		-	
3327 8.8	3325	7.7	6 42.56	3.2980	0.0076	11 13 26.9*	10.531	0.405	69.5	5 12 314	11 1787
3328 8.8 7 12.67 3.3010 0.0077 11 22 55.0 10.568 0.405 74.2 5 12 314 740 11 1789 3329 7.2 7 24.00* 3.3433 0.0085 13 25 30.1* 10.583 0.410 69.9 18 156 286 13 1868 3330 7.9 7 42.26 3.2839 0.0074 10 33 54.4* 10.605 0.402 72.4 7 Beob. 10 1756 3331 8.6 8 7 42.63 +3.3425 -0.0085 +13 23 46.5 10.617 0.402 84.1 31 1756 758 10 1758 3333 8.1° 8 42.09 3.3090 0.0074 10 35 4.0 10.617 0.402 84.1 31 1756 758 10 1758 3334 9.0 8 51.56 3.2943 0.0076 11 6 16.2 10.691 0.402 80.7 12 R [11 1797] 3335 8.7 9 0.12 3.3382 0.0085 13 14 16.9 10.701 0.407 69.2 18 156 13 1875 1338 8.6 9 23.27 3.2964 0.0077 +11 10 10.0 -10.715 -0.402 69.5 5 12 314 11 1798 3337 8.7 9 21.28 3.3445 0.0086 13 33 6.3 10.727 0.407 69.2 18 156 13 1876 13 1876 3338 8.9 9 29.34 3.3704 0.0091 14 47 36.3 10.737 0.410 70.7 158 284 14 1864 3340 var.8 9 40.30 3.3144 0.0081 12 6 30.0 10.755 0.403 77.2 286 312 740 12 1803 334 8.7 9 43.94 3.3266 0.0082 12 30 34.2 10.755 0.404 71.7 286 312 12 1804 3342 8.7 9 43.94 3.3266 0.0081 12 7 28.5 10.757 0.403 77.2 286 312 740 12 1803 3344 8.8 9 56.54 3.3600 0.0090 14 18 58.4 10.771 0.409 70.7 158 284 14 1864 3345 9.1 9 58.87 3.3519 0.0088 13 55 40.7* 10.771 0.409 70.7 158 284 R [13 1878] 3346 8.9 10 7.66 3.3349 0.0085 13 7 12.3 10.785 0.403 77.0 0.401 70.7 158 284 R [13 1878] 3346 8.9 10 7.66 3.3349 0.0085 13 7 12.3 10.785 0.403 70.0 175 0.409 70.7 158 284 R [13 1878] 3346 8.9 10 7.66 3.3349 0.0085 13 7 12.3 10.785 0.405 69.2 18 156 13 1878] 3346 8.9 10 7.66 3.3349 0.0085 13 7 12.3 10.785 0.405 69.2 18 156 13 1878] 3348 8.9 10 7.66 3.3349 0.0085 13 7 12.3 10.785 0.405 69.2 18 156 13 1878] 3349 8.4 10 14.77 3.3063 0.0079 11 44 7.6 10.793 0.400 90.1 762 764 10 1764 3348 8.9 10 7.66 3.3349 0.0085 13 7 12.3 10.785 0.405 69.2 18 156 13 1879 3349 8.4 10 14.77 3.3063 0.0079 11 44 7.6 10.793 0.400 90.1 762 764 10 1764 3348 8.9 10 7.66 3.3349 0.0085 13 7 12.3 10.785 0.405 69.2 18 156 13 1879 3349 8.4 10 14.77 3.3063 0.0079 11 44 7.6 10.793 0.400 74.7 5 12 314 762 11 1807	3326	7.6	8 6 45.65	+3.2883	-0.0074	+10 45 19.5	-10.535	-0.403	69.5	3 11 311	10 1755
3339 7.2 7 24.00° 3.3433 0.085 13 25 30.1° 10.583 0.410 69.9 18 156 286 13 1868 3330 7.9 7 42.26 3.2839 0.0074 10 33 54.4° 10.605 0.402 72.4 7 Beob. 10 1756 3331 8.6 8 7 42.63 +3.3425 -0.0085 +13 23 46.5 -10.606 -0.409 71.7 286 312 13 1870 3332° 8.8 7 52.04 3.2842 0.0074 10 35 4.0 10.617 0.402 84.1 311 756 758 10 1758 3333 8.1° 8 42.09 3.3090 0.0079 11 49 8.6° 10.679 0.404 70.2 7 17 307 313 11 1796 3334 9.0 8 51.56 3.2943 0.0076 11 6 16.2 10.691 0.402 80.7 12 R [11 1797] 3335 8.7 9 0.12 3.3382 0.0085 13 14 16.9 10.701 0.407 69.2 18 156 13 1875 3338 8.6 9 23.27 3.2954 -0.0077 +111 10 10.0 -10.715 0.407 69.2 18 156 13 1876 3338 8.6 9 23.27 3.2964 0.0077 11 13 23.7 10.730 0.401 70.2 5 314 11 1798 3339 8.9 9 29.34 3.3704 0.0091 14 47 36.3 10.737 0.407 69.2 18 156 13 1876 3340 var.8 9 40.30 3.3144 0.0081 12 6 30.0 10.751 0.403 77.2 286 312 740 12 1803 3341 7.9° 8 9 41.04 +3.3003 -0.0078 +11 25 36.6 -10.752 -0.402 70.2 7 17 307 313 11 1800 3342 8.7 9 45.61 3.3146 0.0081 12 7 28.5 10.757 0.403 77.2 286 312 740 12 1803 3342 8.7 9 45.61 3.3146 0.0081 12 7 28.5 10.757 0.403 82.2 286 R — — 3344 8.8 9 56.54 3.3600 0.0090 14 18 58.4 10.771 0.409 70.7 158 284 14 1864 3345 9.1 9 58.87 3.3519 0.0088 13 55 40.7° 10.777 0.400 82.2 286 R — — 3346 8.8 10 1.34 +3.2884 -0.0076 +10 51 12.8 10.777 0.409 82.2 286 R [13 1879] 3349 8.4 10 1.766 3.3349 0.0085 13 7 12.3 10.785 0.400 70.7 158 284 14 1866 13 1879 3349 8.4 10 1.77 3.3063 0.0079 11 47 7.6 10.793 0.400 70.7 158 284 1 10.764 3348 8.9 10 7.66 3.3349 0.0085 13 7 12.3 10.785 0.400 70.7 158 284 1 10.764 3349 8.4 10 14.77 3.3063 0.0079 11 47 7.6 10.793 0.400 70.7 158 284 1 10.764 3349 8.4 10 14.77 3.3063 0.0079 11 47 7.6 10.793 0.400 70.7 158 284 1 10.764 3349 8.4 10 14.77 3.3063 0.0079 11 47 7.0 10.795 0.400 70.7 158 284 1 10.764 3349 8.4 10 14.77 3.3063 0.0079 11 47 7.0 10.795 0.400 70.7 158 284 1 11 1806 3349 8.4 10 14.77 3.3063 0.0079 11 47 7.0 10.795 0.400 70.7 158 284 1 11 1806 3349 8.4 10 14.77 3.3063 0.0079 11 47 7.0 10.795 0.400 70.7 150 12 314 762 11 1807	3327		7 10.09	3.3272	1800.0		10.565	0.408	71.7	286 312	
3330 7.9 7 42.26 3.2839 0.0074 10 33 54.4* 10.605 0.402 72.4 7 Beob. 10 1756 3331 8.6 8 7 42.63 +3.3425 -0.0085 +13 23 46.5 -10.606 -0.409 71.7 286 312 13 1870 3332 8.8 7 52.04 3.2842 0.0074 10 35 4.0 10.617 0.402 84.1 311 756 758 10 1758 3333 8.17 8 42.09 3.3090 0.0079 11 49 8.6* 10.607 0.404 70.2 7 17 307 313 11 1796 3334 9.0 8 51.56 3.2943 0.0076 11 6 16.2 10.691 0.402 80.7 12 R [11 1797] 3335 8.7 9 0.12 3.3382 0.0085 13 14 16.9 10.701 0.407 69.2 18 156 13 1875 3336 8.7 8 9 10.92 +3.2954 -0.0077 +11 10 10.0 -10.715 -0.402 69.5 5 12 314 11 1798 3338 8.6 9 23.27 3.2964 0.0077 11 13 23.7 10.730 0.401 70.2 5 314 11 1799 3339 8.9 9 29.34 3.3704 0.0091 14 47 36.3 10.737 0.407 69.2 18 156 13 1876 3340 var.8 9 40.30 3.3144 0.0081 12 6 30.0 10.751 0.403 77.2 286 312 740 12 1803 3341 7.9° 8 9 41.04 +3.3003 -0.0078 +11 25 36.6 -10.752 -0.402 70.2 7 17 307 313 11 1800 3342 8.7 9 43.94 3.3226 0.0082 12 30 34.2 10.755 0.404 71.7 286 312 12 1804 3343 9.7 9 45.61 3.3146 0.0081 12 7 28.5 10.757 0.403 82.2 286 R				1			1 .	0.405	_		
3331 8.6 8 7 42.63 +3.3425 -0.0085 +13 23 46.5 -10.606 -0.409 71.7 286 312 13 1870 3332° 8.8 7 52.04 3.2842 0.0074 10 35 4.0 10.617 0.402 84.1 311 756 758 10 1758 3333 8.17 8 42.09 3.3090 0.0079 11 49 8.6° 10.679 0.404 70.2 7 17 307 313 11 1796 3334 9.0 8 51.56 3.2943 0.0076 11 6 16.2 10.691 0.402 80.7 12 R [11 1797] 3335 8.7 9 0.12 3.3382 0.0085 13 14 16.9 10.701 0.407 69.2 18 156 13 1875 3336 8.7 8 9 10.92 +3.2954 -0.0077 +11 10 10.0 -10.715 -0.402 69.5 5 12 314 11 1798 3337 8.7 9 21.28 3.3445 0.0086 13 33 6.3 10.727 0.407 69.2 18 156 13 1876 3338 8.6 9 23.27 3.2964 0.0077 11 13 23.7 10.730 0.401 70.2 5 314 11 1799 3339 8.9 9 29.34 3.3704 0.0091 14 47 36.3 10.737 0.410 70.7 158 284 14 1864 3340 var.8 9 40.30 3.3144 0.0081 12 6 30.0 10.751 0.403 77.2 286 312 740 12 1803 3341 7.9° 8 9 41.04 +3.3003 -0.0078 +11 25 36.6 -10.752 -0.402 70.2 7 17 307 313 11 1800 3342 8.7 9 45.61 3.3146 0.0081 12 7 28.5 10.755 0.403 77.2 286 312 740 12 1803 3343 9.7 9 45.61 3.3146 0.0081 12 7 28.5 10.755 0.403 82.2 286 R — — 3344 8.8 9 56.54 3.3600 0.0090 14 18 58.4 10.771 0.409 70.7 158 284 R [13 1878] 3346 8.8 10 1.34 +3.2884 -0.0076 +10 51 12.8 -10.777 0.400 69.5 5 12 314 10 1763 3347 8.4 10 2.75 3.2898 0.0076 10 55 27.0 10.778 0.400 90.1 762 764 10 1764 3348 8.9 10 7.66 3.3349 0.0085 13 7 12.3 10.785 0.405 90.1 762 764 10 1764 3348 8.9 10 7.66 3.3349 0.0085 13 7 12.3 10.785 0.405 69.2 18 156 13 1879 3349 8.4 10 14.77 3.3063 0.0079 11 44 7.6 10.793 0.400 74.7 5 12 314 762 11 1807	1		_	1	-			1			- 1
3332° 8.8 7 52.04 3.2842 0.0074 10 35 4.0 10.617 0.402 84.1 311 756 758 10 1758 3333 8.17 8 42.09 3.3090 0.0079 11 49 8.6° 10.679 0.404 70.2 7 17 307 313 11 1796 11 1797] 3335 8.7 9 0.12 3.3382 0.0085 13 14 16.9 10.701 0.407 69.2 18 156 13 1875 13386 8.7 8 9 10.92 +3.2954 -0.0077 +11 10 10.0 -10.715 -0.402 69.5 5 12 314 11 1798 3337 8.7 9 21.28 3.3445 0.0086 13 33 6.3 10.727 0.407 69.2 18 156 13 1876 3338 8.6 9 23.27 3.2964 0.0077 11 13 23.7 10.730 0.401 70.2 5 314 11 1799 3339 8.9 9 29.34 3.3704 0.0091 14 47 36.3 10.737 0.410 70.7 158 284 14 1864 3340 var.8 9 40.30 3.3144 0.0081 12 6 30.0 10.751 0.403 77.2 286 312 740 12 1803 3341 7.9° 8 9 41.04 +3.3003 -0.0078 +11 25 36.6 -10.755 0.404 71.7 286 312 12 1803 3342 8.7 9 45.61 3.3146 0.0081 12 7 28.5 10.757 0.403 82.2 286 R 3344 8.8 9 56.54 3.3600 0.0090 14 18 58.4 10.771 0.409 70.7 158 284 14 1866 3345 9.1 9 58.87 3.3519 0.0088 13 55 40.7° 10.777 0.408 82.2 284 R [13 1878] 3346 8.8 10 1.34 +3.2884 0.0085 13 7 12.3 10.785 0.404 71.7 0.408 82.2 284 R [13 1878] 3346 8.9 10 7.66 3.3349 0.0076 10 55 27.0 10.778 0.400 90.1 762 764 10 1764 3348 8.9 10 7.66 3.3349 0.0085 13 7 12.3 10.785 0.405 69.2 18 156 13 1879 3349 8.4 10 14.77 3.3063 0.0079 11 44 7.6 10.793 0.400 74.7 5 12 314 762 11 1807	3330	7.9	7 42.26	3.2839	0.0074	10 33 54.4	10.605	0.402	72.4	7 Beob.	10 1756
3333 8.17	3331	8.6		+3.3425	-0.0085	+13 23 46.5	10.606	-0.409	71.7	286 312	13 1870
3334 9.0 8 51.56 3.2943 0.0076 11 6 16.2 10.691 0.402 80.7 12 R [11 1797] 3335 8.7 9 0.12 3.3382 0.0085 13 14 16.9 10.701 0.407 69.2 18 156 13 1875 3336 8.7 8 9 10.92 +3.2954 -0.0077 +11 10 10.0 -10.715 -0.402 69.5 5 12 314 11 1798 3337 8.7 9 21.28 3.3445 0.0086 13 33 6.3 10.727 0.407 69.2 18 156 13 1876 3338 8.6 9 23.27 3.2964 0.0077 11 13 23.7 10.730 0.401 70.2 5 314 11 1799 3339 8.9 9 29.34 3.3704 0.0091 14 47 36.3 10.737 0.410 70.7 158 284 14 1864 3340 var.8 9 40.30 3.3144 0.0081 12 6 30.0 10.751 0.403 77.2 286 312 740 12 1803 3341 7.99 8 9 41.04 +3.3003 -0.0078 +11 25 36.6 -10.752 -0.402 70.2 7 17 307 313 11 1800 3342 8.7 9 43.94 3.3226 0.0082 12 30 34.2 10.755 0.404 71.7 286 312 12 1804 3343 9.7 9 45.61 3.3146 0.0081 12 7 28.5 10.757 0.403 82.2 286 R 3344 8.8 9 56.54 3.3600 0.0090 14 18 58.4 10.771 0.409 70.7 158 284 14 1866 3345 9.1 9 58.87 3.3519 0.0088 13 55 40.7 10.774 0.408 82.2 284 R [13 1878] 334610 8.8 8 10 1.34 +3.2884 -0.0076 +10 51 12.8 -10.777 -0.400 69.5 5 12 314 10 1763 3347 8.4 10 2.75 3.2898 0.0076 10 55 27.0 10.778 0.400 90.1 762 764 10 1764 3348 8.9 10 7.66 3.3349 0.0085 13 7 12.3 10.785 0.405 69.2 18 156 13 1879 3349 8.4 10 14.77 3.3063 0.0079 11 44 7.6 10.793 0.402 70.9 17 307 313 11 1806 3350 8.7 10 23.73 3.2945 0.0077 11 9 50.8 10.803 0.400 74.7 5 12 314 762 11 1807			_	i	0.0074		10.617	0.402	84.1	311 756 758	1
3335 8.7 9 0.12 3.3382 0.0085 13 14 16.9 10.701 0.407 69.2 18 156 13 1875 3336 8.7 8 9 10.92 +3.2954 -0.0077 +11 10 10.0 -10.715 -0.402 69.5 5 12 314 11 1798 3337 8.7 9 21.28 3.3445 0.0086 13 33 6.3 10.727 0.407 69.2 18 156 13 1876 3338 8.6 9 23.27 3.2964 0.0077 11 13 23.7 10.730 0.401 70.2 5 314 11 1799 3339 8.9 9 29.34 3.3704 0.0091 14 47 36.3 10.737 0.410 70.7 158 284 14 1864 3340 var.8 9 40.30 3.3144 0.0081 12 6 30.0 10.751 0.403 77.2 286 312 740 12 1803 3341 7.99 8 9 41.04 +3.3003 -0.0078 +11 25 36.6 -10.752 -0.402 70.2 7 17 307 313 11 1800 3342 8.7 9 45.61 3.3146 0.0081 12 7 28.5 10.755 0.404 7	1		i - ' :				1	1	1		1 - 1
3336 8.7 8 9 10.92 +3.2954 -0.0077 +11 10 10.0 -10.715 -0.402 69.5 5 12 314 11 1798 3337 8.7 9 21.28 3.3445 0.0086 13 33 6.3 10.727 0.407 69.2 18 156 13 1876 3338 8.6 9 23.27 3.2964 0.0077 11 13 23.7 10.730 0.401 70.2 5 314 11 1799 3339 8.9 9 29.34 3.3704 0.0091 14 47 36.3 10.737 0.410 70.7 158 284 14 1864 3340 var.8 9 40.30 3.3144 0.0081 12 6 30.0 10.751 0.403 77.2 286 312 740 12 1803 3341 7.9° 8 9 41.04 +3.3003 -0.0078 +11 25 36.6 -10.752 -0.402 70.2 7 17 307 313 11 1800 3342 8.7 9 43.94 3.3226 0.0082 12 30 34.2 10.755 0.404 71.7 286 312 12 1804 3343 9.7 9 45.61 3.3146 0.0081 12 7 28.5 10.757 0.403 82.2 286 R 3344 8.8 9 56.54 3.3600 0.0090 14 18 58.4 10.771 0.409 70.7 158 284 14 1866 3345 9.1 9 58.87 3.3519 0.0088 13 55 40.7° 10.774 0.408 82.2 284 R [13 1878] 3346 ¹⁰ 8.8 8 10 1.34 +3.2884 -0.0076 +10 51 12.8 -10.777 -0.400 69.5 5 12 314 10 1763 3347 8.4 10 2.75 3.2898 0.0076 10 55 27.0 10.778 0.400 90.1 762 764 10 1764 3348 8.9 10 7.66 3.3349 0.0085 13 7 12.3 10.785 0.405 69.2 18 156 13 1879 3349 8.4 10 14.77 3.3063 0.0079 11 44 7.6 10.793 0.400 70.9 17 307 313 11 1806 3350 8.7 10 23.73 3.2945 0.0071 11 9 50.8 10.803 0.400 74.7 5 12 314 762 11 1807	,		J . J .			_	,				
3337 8.7 9 21.28 3.3445 0.0086 13 33 6.3 10.727 0.407 69.2 18 156 13 1876 3338 8.6 9 23.27 3.2964 0.0077 11 13 23.7 10.730 0.401 70.2 5 314 11 1799 3339 8.9 9 29.34 3.3704 0.0091 14 47 36.3 10.737 0.410 70.7 158 284 14 1864 3340 var.8 9 40.30 3.3144 0.0081 12 6 30.0 10.751 0.403 77.2 286 312 740 12 1803 3341 7.99 8 9 41.04 +3.3003 -0.0078 +11 25 36.6 -10.752 -0.402 70.2 7 17 307 313 11 1800 3342 8.7 9 43.94 3.3226 0.0082 12 30 34.2 10.755 0.404 71.7 286 312 12 1804 3343 9.7 9 45.61 3.3146 0.0081 12 7 28.5 10.757 0.403 82.2 286 R 3344 8.8 9 56.54 3.3600 0.0090 14 18 58.4 10.771 0.409 70.7	1		•		0.0085	13 14 10.9	_	0.407	,	_	
3338 8.6 9 23.27 3.2964 0.0077 11 13 23.7 10.730 0.401 70.2 5 314 11 1799 3339 8.9 9 29.34 3.3704 0.0091 14 47 36.3 10.737 0.410 70.7 158 284 14 1864 3340 var.8 9 40.30 3.3144 0.0081 12 6 30.0 10.751 0.403 77.2 286 312 740 12 1803 3341 7.9° 8 9 41.04 +3.3003 -0.0078 +11 25 36.6 -10.752 -0.402 70.2 7 17 307 313 11 1800 3342 8.7 9 43.94 3.3226 0.0082 12 30 34.2 10.755 0.404 71.7 286 312 12 1804 3343 9.7 9 45.61 3.3146 0.0081 12 7 28.5 10.757 0.403 82.2 286 R 3344 8.8 9 56.54 3.3600 0.0090 14 18 58.4 10.771 0.409 70.7 158 284 14 1866 3345 9.1 9 58.87 3.3519 0.0088 13 55 40.7° 10.774 0.408 82.2	81		0 9 10.92	+3.2954							4
3339 8.9 9 29.34 3.3704 0.0091 14 47 36.3 10.737 0.410 70.7 158 284 14 1864 3340 var.8 9 40.30 3.3144 0.0081 12 6 30.0 10.751 0.403 77.2 286 312 740 12 1803 3341 7.9° 8 9 41.04 +3.3003 -0.0078 +11 25 36.6 -10.752 -0.402 70.2 7 17 307 313 11 1800 3342 8.7 9 43.94 3.3226 0.0082 12 30 34.2 10.755 0.404 71.7 286 312 12 1804 3343 9.7 9 45.61 3.3146 0.0081 12 7 28.5 10.757 0.403 82.2 286 R ——— 3344 8.8 9 56.54 3.3600 0.0090 14 18 58.4 10.771 0.409 70.7 158 284 14 1866 3345 9.1 9 58.87 3.3519 0.0088 13 55 40.7° 10.774 0.408 82.2 284 R [13 1878] 3346 ¹⁰ 8.8 8 10 1.34 +3.2884 -0.0076 +10 51 12.8 -10.777 -0.400 <										-	
3340 var.8 9 40.30 3.3144 0.0081 12 6 30.0 10.751 0.403 77.2 286 312 740 12 1803 3341 7.9° 8 9 41.04 +3.3003 -0.0078 +11 25 36.6 -10.752 -0.402 70.2 7 17 307 313 11 1800 3342 8.7 9 43.94 3.3226 0.0082 12 30 34.2 10.755 0.404 71.7 286 312 12 1804 3343 9.7 9 45.61 3.3146 0.0081 12 7 28.5 10.757 0.403 82.2 286 R 3344 8.8 9 56.54 3.3600 0.0090 14 18 58.4 10.771 0.409 70.7 158 284 14 1866 3345 9.1 9 58.87 3.3519 0.0088 13 55 40.7° 10.774 0.408 82.2 284 R [13 1878] 3346 ¹⁰ 8.8 8 10 1.34 +3.2884 -0.0076 +10 51 12.8 -10.777 -0.400 69.5 5 12 314 10 1763 3347 8.4 10 2.75 3.2898 0.0076 10 55 27.0 10.778 <									-		
3341 7.9° 8 9 41.04 +3.3003 -0.0078 +11 25 36.6 -10.752 -0.402 70.2 7 17 307 313 11 1800 3342 8.7 9 43.94 3.3226 0.0082 12 30 34.2 10.755 0.404 71.7 286 312 12 1804 3343 9.7 9 45.61 3.3146 0.0081 12 7 28.5 10.757 0.403 82.2 286 R 3344 8.8 9 56.54 3.3600 0.0090 14 18 58.4 10.771 0.409 70.7 158 284 14 1866 3345 9.1 9 58.87 3.3519 0.0088 13 55 40.7° 10.774 0.408 82.2 284 R [13 1878] 3346 8.8 8 10 1.34 +3.2884 -0.0076 +10 51 12.8 -10.777 -0.400 69.5 5 5 12 <td></td> <td></td> <td>_</td> <td>í</td> <td>1</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td>			_	í	1						
3342 8.7 9 43.94 3.3226 0.0082 12 30 34.2 10.755 0.404 71.7 286 312 12 1804 3343 9.7 9 45.61 3.3146 0.0081 12 7 28.5 10.757 0.403 82.2 286 R —— 3344 8.8 9 56.54 3.3600 0.0090 14 18 58.4 10.771 0.409 70.7 158 284 14 1866 3345 9.1 9 58.87 3.3519 0.0088 13 55 40.7° 10.774 0.408 82.2 284 R [13 1878] 3346 ¹⁰ 8.8 8 10 1.34 +3.2884 -0.0076 +10 51 12.8 -10.777 -0.400 69.5 5 12 314 10 1763 3347 8.4 10 2.75 3.2898 0.0076 10 55 27.0 10.778 0.400 90.1 762 764 10 1764 3348 8.9 10 7.66 3.3349 0.0085 13 7 12.3 10.785 0.405 69.2 18 156 13 1879 3349 8.4 10 14.77 3.3063 0.0079 11 44 7.6 10.793 0.402 70.9 <			_	l	l				77.2		
3343 9.7 9 45.61 3.3146 0.0081 12 7 28.5 10.757 0.403 82.2 286 R — — 3344 8.8 9 56.54 3.3600 0.0090 14 18 58.4 10.771 0.409 70.7 158 284 14 1866 3345 9.1 9 58.87 3.3519 0.0088 13 55 40.7° 10.774 0.408 82.2 284 R [13 1878] 3346 ¹⁰ 8.8 8 10 1.34 +3.2884 -0.0076 +10 51 12.8 -10.777 -0.400 69.5 5 12 314 10 1763 3347 8.4 10 2.75 3.2898 0.0076 10 55 27.0 10.778 0.400 90.1 762 764 10 1764 3348 8.9 10 7.66 3.3349 0.0085 13 7 12.3 10.785 0.405 69.2 18 156 13 1879 3349 8.4 10 14.77 3.3063 0.0079 11 44 7.6 10.793 0.402 70.9 17 307 313 11 1806 3350 8.7 10 23.73 3.2945 0.0077 11 9 50.8 10.803 0.400 74.7			, , , , , ,		, ,			1			. [
3344 8.8 9 56.54 3.3600 0.0090 14 18 58.4 10.771 0.409 70.7 158 284 14 1866 3345 9.1 9 58.87 3.3519 0.0088 13 55 40.7° 10.774 0.408 82.2 284 R [13 1878] 3346 ¹⁰ 8.8 8 10 1.34 +3.2884 -0.0076 +10 51 12.8 -10.777 -0.400 69.5 5 12 314 10 1763 3347 8.4 10 2.75 3.2898 0.0076 10 55 27.0 10.778 0.400 90.1 762 764 10 1764 3348 8.9 10 7.66 3.3349 0.0085 13 7 12.3 10.785 0.405 69.2 18 156 13 1879 3349 8.4 10 14.77 3.3063 0.0079 11 44 7.6 10.793 0.402 70.9 17 307 313 11 1806 3350 8.7 10 23.73 3.2945 0.0077 11 9 50.8 10.803 0.400 74.7 5 12 314 762 11 1807				1	1			1	1		12 1804
3345 9.1 9 58.87 3.3519 0.0088 13 55 40.7° 10.774 0.408 82.2 284 R [13 1878] 334610 8.8 8 10 1.34 +3.2884 -0.0076 +10 51 12.8 -10.777 -0.400 69.5 5 12 314 10 1763 3347 8.4 10 2.75 3.2898 0.0076 10 55 27.0 10.778 0.400 90.1 762 764 10 1764 3348 8.9 10 7.66 3.3349 0.0085 13 7 12.3 10.785 0.405 69.2 18 156 13 1879 3349 8.4 10 14.77 3.3063 0.0079 11 44 7.6 10.793 0.402 70.9 17 307 313 11 1806 3350 8.7 10 23.73 3.2945 0.0077 11 9 50.8 10.803 0.400 74.7 5 12 314 762 11 1807					1		i e	-			
334610 8.8 8 10 1.34 +3.2884 -0.0076 +10 51 12.8 -10.777 -0.400 69.5 5 12 314 10 1763 3347 8.4 10 2.75 3.2898 0.0076 10 55 27.0 10.778 0.400 90.1 762 764 10 1764 3348 8.9 10 7.66 3.3349 0.0085 13 7 12.3 10.785 0.405 69.2 18 156 13 1879 3349 8.4 10 14.77 3.3063 0.0079 11 44 7.6 10.793 0.402 70.9 17 307 313 11 1806 3350 8.7 10 23.73 3.2945 0.0077 11 9 50.8 10.803 0.400 74.7 5 12 314 762 11 1807				l .							
3347 8.4 10 2.75 3.2898 0.0076 10 55 27.0 10.778 0.400 90.1 762 764 10 1764 3348 8.9 10 7.66 3.3349 0.0085 13 7 12.3 10.785 0.405 69.2 18 156 13 1879 3349 8.4 10 14.77 3.3063 0.0079 11 44 7.6 10.793 0.402 70.9 17 307 313 11 1806 3350 8.7 10 23.73 3.2945 0.0077 11 9 50.8 10.803 0.400 74.7 5 12 314 762 11 1807	li l				1			0.408		1	
3348 8.9 10 7.66 3.3349 0.0085 13 7 12.3 10.785 0.405 69.2 18 156 13 1879 3349 8.4 10 14.77 3.3063 0.0079 11 44 7.6 10.793 0.402 70.9 17 307 313 11 1806 3350 8.7 10 23.73 3.2945 0.0077 11 9 50.8 10.803 0.400 74.7 5 12 314 762 11 1807	Pi I		•					· ·			
3349 8.4 10 14.77 3.3063 0.0079 11 44 7.6 10.793 0.402 70.9 17 307 313 11 1806 3350 8.7 10 23.73 3.2945 0.0077 11 9 50.8 10.803 0.400 74.7 5 12 314 762 11 1807			1.7	_							l l
3350 8.7 10 23.73 3.2945 0.0077 11 9 50.8 10.803 0.400 74.7 5 12 314 762 11 1807					-			_			
						Į.					i i
	3350	0.7	10 23.73	3.4945	0.0077	11 9 50.6	10.003	0.400	14.7	j 5 12 314 /02	11 160/

¹ 7.3 6.3; BD 6.3 ² 6.5 6.3 7.8 ⁸ 7.7 6.7 ⁴ BD 7.6 ⁶ 7.5 7.5 8.3 7.7 7.0 8.0 8.1 ⁶ 9^m·2 praec. 5ⁿ 2'B.

⁷ 9^m·5 praec. 2ⁿ0 20ⁿA. ⁸ R Cancri; 9.1 9.2 10.0 ⁹ 7.3 8.2 8.1 8.2 ¹⁰ 9^m·5 praec. 3ⁿ·5 praec. 3ⁿ·5 praec. 3ⁿ·5 12ⁿA.

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl.	1875	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zo	nen		В	. D.
3351	8.6	8h 10m	24.05	+3:3520	-o:oo88	+13°5	6' 49."8	-10.805	-0.407	70.7	158	284			140	1867
3352	8.9		45.55	3.2955	0.0078		3 15.3	10.831	0.400	69.5	5		314		11	1808
3353	8.7	11	0.91	3.3531	0.0089		1 32.2	10.850	0.406	69.5	18	156	158		14	1869
3354	8.2	11	15.07	3.3120	0.0081	12	2 38.2	10.867	0.401	71.7	286	312			12	1812
3355	8.8	11	18.64	3.2874	0.0076	10 5	0 33.0	10.872	0.398	69.5	5	12	314		10	1768
	8.7	8 11	22.17	±1 2002		+11 2		-10.876	-0.400	70.2	7	17	207	313	٠.	1811
3356 33 57	9.0	11	35.50	+3.3002	-0.0079 0.0090		5 20.8	10.892	0.406	69.2	18	156	301	3.3		1870
3358	8.7	11	42.67	3.3659	0.0092		5 20.0 9 58.8*	10.901	0.407	76.2	21	-	758			1871
3359	8.2	12	13.43	3.3639	0.0092		5 17.7	10.939	0.406	69.2	18	156	130			1872
3360	9.0		15.88	3.3713	0.0094		6 47.6	10.942	0.407	69.2		158				1873
	-	l						1			l	_				
3361	8.8	8 12	53.29	+3.2718	-0.0074		6 53.8	-10.987	-0.394	75-4	I *	Beob.				1771
3362	9.1	12	56.79	3.2716	0.0074		6 40.1	10.992	0.394	75.4		Beob.	-04			1772
3363	8.7	13	9.44	3.3439	0.0089		9 41.5	11.007	0.403	70.4	1	-	286	-	_	1891
3364	8.7	13	19.38	3-3435	0.0089	13 3	_	11.019	0.403	70.4		156		312	_	1892
3365	8.81	13.		3.2746	0.0075	10 1	6 9.8	11.024	0.394	69.5	3	11	311		'0	1773
3366	8.8	8 13	39.91	+3.2871	-0.0078	+10 5	3 49.4	-11.044	-0.395	69.5	5	I 2	314			1776
3367	8.7	14	9.23	3.3729	0.0095	15	6 5.3	11.080	0.405	90.1	758	761			_	1800
3368	8.72	14	10.93	3.3330	0.0087	13 1	0 11.6	11.082	0.400	82.7	312	R			-	1897]
3369	8.9	14	25.08	3.3507	0.0091	14	2 23.7	11.099	0.402	69.2	18	21	156	158		1877
3370	9.1	14	32.69	3.2830	0.0077	10 4	3 20.8	11.108	0.394	69.5	5	12	314		10	1778
3371	8.o	8 14	33.86	+3.3335	-0.0087	+13 1	2 28.7	-11.110	-0.400	71.7	286	312			13	1899
3372	9.1		41.47	3.3703	0.0095	14 5	9 50.9	11.119	0.404	79.7	21	158	758	761	15	1803
3373	8.0 ⁸	14	49.18	3.3643	0.0094	14 4	2 48.6	11.128	0.403	83.5	158	758	761		14	1878
3374	9.1	14	52.51	3.3703	0.0095	15	0 23.7	11.133	0.404	69.2	21	158			15	1804
3375	7.94	14	55.67	3.3499	1,000	14	1 12.5	11.136	0.402	69.2	18	156			14	1879
3376	8.9	8 14	58.54	+3.2971	-0.0080	+11 2	6 16.4	-11.140	-0.395	70.2	7	17	307	313	11	1821
3377	8.0	15	5.62	3.2775	0.0077		7 47.8	11.148	0.393	69.5	3	11	311	"		1781
3378	8.7	15	7.38	3.2987	0.0081	11 3		11.151	0.395	70.2	7	17		313		1822
3379	8.7	15	9.81	3.3395	0.0089	_	1 33.6	11.154	0.400	82.8	18	758	761		13	1903
3380	9.0	15	30.28	3.3517	0.0092		7 55.7	11.178	0.401	69.2	21	158			14	1881
3381	9.1	8 15	30.34	1	-0.0089	+13 3		-11.178	-0.400	81.7	156	R			[13	1905]
3382	9.1	15	30.93	+3.3397	0.0082		9 35.3	11.179	0.395	82.7	307	R				1823]
3383	8.0	15	33.12	3.2891	0.0079		3 30.4	11.182	0.393	69.5	5	12	314			1824
3384	9.0	_	35.90	3.2916	0.0080		0 49.0	11.185	0.394	70.2	7	17		313		1825
3385	9.0	_	12.86	3.3637	0.0095		4 39.9	11.230	0.402	69.2	18	156	J-1	3-3		1883
8 I	· I				!						i	•				1826
3386	8.7	8 16		+3.3195		+12 3		-11.233				312		i		
3387	8.75	16	-	3.3079	0.0084	12		11.249	0.394	71.7		312	208	,,,		1827 1828
3388	8.7		46.45	3.3007	0.0082		0 16.9	11.270	0.393	70.2 60.5	7		307 314	313		1830
3389	6.7 ⁶	17	5.03	3.2877	0.0080		2 I.2 4 28.3	11.293	0.391	69.5 69.2	18	156	314			1909
3390	8.7		22.47	3.3456	0.0092			11.314	_		1				_	
3391	8.9	8 17		+3.3042	-0.0083	+11 5		-11.322	-0.393	70.2	7	17		313		1831
3392	9.0		46.84	3.2851	0.0080		5 32.9	11.343	0.390	69.5	5		314			1833
3393	8.4		58.16	3.2694	0.0077		8 45.9	11.357	0.388	76.0		Beob.				1789
3394	8.57		58.88	3.3094	0.0085	!	8 46.7	11.358	0.393	71.7		312				1831
33 95	8.0	18	1.70	3.3193	0.0087	12 3	8 22.1	11.361	0.394	71.7	200	312			i	1832
3396	8.6	8 18		+3.2735	-0.0078	+10 2		-11.373	0.388	69.5	3		311			1792
3397	8.7	18	21.12*	3.2692	0.0077		8 38.8*	11.384	0.388	79.3		Beob.				1793
3398	9.0	19	3.21	3.2708	0.0077		4 44.5	11.435	0.387	69.5	3		311			1796
3399	8.9		11.74	3.3451	0.0093		7 28.7*	11.445	0.396	69.2		158				1890
3400	8.7	19	16.04	3.2927	0.0082	11 2	1 18.9	11.450	0.389	70.2	7	17	307	313	11	1837
		^m 2 seq.2 .3; Schä			² Nur 2 6.3 6.5	Z. 312; Bl 7.2; röthli			8.5 7.5 o; Schätz		4	BD :	7.3; \$	Schätz	. 7.8	8.o

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Z	onen	B.D.
3401	8.3	8h 19m 28.68	+3:2646	-0:0077	+ 9° 56′ 57.6	-11.465	-o:386	75.3	5 Beob		10° 1798
3402	8.6	19 39.72	3.2752	0.0079	10 29 15.1	11.478	0.387	69.5	_	2 314	10 1799
3403	6.0	19 49.10	3.3265	0.0089	13 3 56.5	11.490	0.393	69.2	18 15		13 1912
3404	8.71	19 51.76	3.2866	1800.0	11 4 6.0	11.493	0.388	69.5	5 1:		11 1838
3405	8.6	19 58.92	3.2937	0.0083	11 25 57.8	11.501	0.389	70.2	7 1		
	8.6	_				_	-				
3406 3407	8.5	8 20 37.42 20 38.10	+3.3527	0.0096 0.0090	+14 23 22.4"	-11.547	-0.395	69.2 69.2	21 15 18 15		14 1893
3407	8.7	20 38.10	3.2978	0.0090	13 11 10.2 11 39 48.4	11.548	0.392				13 1918
3409	8.9	20 42.91	3.3061	0.0086	12 4 38.7	11.551	0.388 0.389	70.2 82.7	7 1' 312 R	7 307 313	11 1842 [12 1842]
3410	2	21 2.73	3.3573	0.0097	14 38 9.6	11.577	0.395	81.7	158 R		[14 1894]
i .		_	1								
3411	7.6	8 21 10.13	+3.3065	-0.0086	+12 7 1.4	-11.586	-0.389	71.7	286 31:		12 1844
3412	9.0	21 29.43	3.3132	0.0088	12 27 43.8	11.609	0.389	71.7	286 31:		12 1845
3413	6.5	21 38.74	3.3565	0.0097	14 37 22.9	11.620	0.394	69.2	21 15		14 1899
3414	8.6	21 52.68	3.2888	0.0083	11 14 54.8	11.637	0.385	70.2	7 1		
3415	8.9	22 12.62	3.2777	0.0081	10 41 48.6	11.661	0.384	69.5	5 1:	2 314	10 1807
3416	8.o	8 22 14.71	+3.3226	-0.0090	+12 57 56.2	-11.663	-0.389	69.2	18 15	5	13 1925
3417	8.4	22 27.94	3.3342	0.0093	13 33 2.9	11.679	0.390	69.2	18 15	5	13 1927
3418	8.6	22 29.01	3.2975	0.0085	11 42 34.6	11.680	0.386	70.2	7 1	7 307 313	11 1850
3419	8.7	22 30.89	3.3031	0.0086	11 59 43.2	11.682	0.386	71.7	286 31:	2	12 1851
3420	8.78	22 33.14	3.3191	0.0090	12 47 59.7	11.685	0.388	71.7	286 31:	2	12 1852
3421	8.4	8 22 43.13	+3.3204	-0.0090	+12 52 13.2	-11.697	-0.388	71.7	286 31:	2	12 1853
3422	8.8	22 58.33	3.2889	0.0083	11 17 31.3	11.715	0.384	70.2	7 1		
3423	9.1	23 3.84	3.2757	0.0081	10 37 22.2	11.721	0.383	69.5	3 1		10 1810
3424	8.1	23 7.38	3.2808	0.0082	10 53 2.1	11.725	0.383	69.5	5 1:	•	10 1811
3425	9.0	23 16.20	3.2836	0.0082	11 1 58.8	11.736	0.383	69.5	5 1	•	11 1853
	8.8	_			_	-				•	
3426	8.6	8 23 49.61	+3.3366	-0.0094	+13 43 45.0	-11.775	-0.389	71.7	286 31:		13 1930
3427	8.84	23 49.92	3.3591	0.0099	14 50 54.5	11.776	0.391	69.2	21 15		14 1910
3428 3429	8.9	23 51.38	3.3580	0.0099	14 47 30.1	11.778	0.391	79·7	21 15		
3430	8.7	23 59.16 24 15.17	3.3304	0.0093	13 25 35.7	11.787	0.388	69.2	18 15		13 1931
	-		3.2711		10 25 41.7	11.805	0.380	69.5	3 1	1 311	10 1814
3431	8.7	8 24 15.72	+3.2942	-0.0085	+11 36 14.2	-11.806	0.383	70.2		7 307 313	
3432	8.2	24 22.65	3.3073	0.0088	12 16 27.3	11.814	0.385	90.1	758 76		12 1858
3433	7.7	24 24.05	3.3030	0.0087	12 3 29.7	11.816	0.384	71.7	286 31:		12 1859
3434	8.8	24 35.45	3.3249	0.0092	13 10 15.9	11.830	0.386	69.2	18 15		13 1935
3435	7.05	25 6.92	3.2668	0.0080	10 14 5.4	11.866	0.379	69.5	_	311	10 1816
3436	7.7	8 25 16.42	+3.3254	-0.0093	+13 13 24.1	-11.878	0.386	71.7	286 31:	2	13 1936
3437	8,8	25 17.36	3.3611	0.0101	15 0 34.0*	11.879	0.390	69.2	21 15		15 1841
3438	8.8	25 26.27	3.3509	0.0098	14 30 36.4	11.889	0.388	69.2	21 15		14 1914
3439	8.6	25 28.08	3.3341	0.0095	13 40 21.7	11.891	0.386	69.2	18 15	5	13 1937
3440	8.7	25 38.67	3.2979	0.0087	11 50 50.3	11.904	0.382	70.2	7 1	7 307 313	11 1864
3441	8.96	8 25 38.83	+3.2746	-0.0082	+10 39 10.5	-11.904	-0.379	90.1	758 76		10 1817
3442	6.8	25 51.62	3.2713	1800.0	10 29 17.4	11.919	0.378	69.5		311	10 1818
3443	8.8	26 14.30	3.2691	0.0081	10 23 15.3	11.945	0.378	69.5	1	1 311	10 1820
3444	8.o	26 14.50	3.2945	0.0086	11 41 32.2	11.946	0.381	70.2	1	7 307 313	L
3445	8.9 ⁷	26 35.77	3.2807	0.0084	11 0 2.6	11.971	0.379	82.7	314 R	• •	[11 1867]
3446	8.38	8 26 39.94	+3.3391	-0.0096	+13 58 31.5	-11.976	-0.385	69.2	21 15	R	14 1917
3447	7.0	26 49.51	3.3332	0.0095	13 41 0.3	11.987	0.384	69.2	18 15		13 1940
3448	7.7	27 9.19*	3.2806	0.0093		12.010		-		2 314	11 1870
3449	9.3	27 11.30	3.2859	0.0085	11 17 20.2	12.012	-	_	313 R	- J*4	[11 1869]
3450	9.2		3.3412			12.024			18 15	5	14 1920
		·			* Dul of toor	·			-		•

¹ BD 9.2; Schätz. 8.7 8.7 8.8 ² Dpl. 9.5 10.0 med.; PW. 170° Δδ 3.1 ² BD 9.2; Schätz. 8.7 8.7 8.7 BD 9.3 ⁶ BD 7.5 ⁶ BD 9.4; Schätz. 9.0 8.8 ⁷ Nur Z. 314; BD 9.5 ⁸ BD 7.8; Schätz. 8.2 8.4

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 18	75	Praec.	Var.	Ep.		Zo	nen		В. Г).
3451	8.71	8h 27"	35:58	+3:2747	-0.0083	+10°43'	17.4	-12.041	-o."377	74-7	5	12	314	758	100 18	823
3452	8.o	27	49.73	3.2850	0.0085	11 15		12.057	0.378	70.2	7	17	307		11 18	371
3453	8.9	28	2.48	3.2888	0.0086	11 28	1.9	12.072	0.378	69.5	5	12	314		11 18	372
3454	7.62	28	13.75	3.2935	0.0087	11 42	48.3	12.085	0.378	70.2	7	17	307	313	11 18	374
3455	8.5	28	24.89	3.2689	0.0082	10 27	4.3	12.098	0.375	69.5	3	11	311	ļ	10 18	325
3456	8.58	8 28	26.17	+3.3050	-0.0090	+12 18	50.6	-12.099	-0.379	71.7	286	312			12 18	867
3457	8.8	28	32.68	3.3074	0.0090	12 26	33.4	12.107	0.379	71.7	286	312			12 18	368
3458	9.0	28	36.07	3.3591	0.0102	15 3	55.8	12.111	0.385	69.2	21	158			15 18	350
3459	9.0	28	36.75	3.3386	0.0098	14 1	57.3	12.112	0.383	69.2	18	156			14 19	924
3460	8.6	28	37.20	3.3084	0.0091	12 29	54.1	12.112	0.379	71.7	286	312			12 18	369
3461	8.7	8 28	39-37	+3.3095	-0.0091	+12 33	11.8	-12.115	-0.379	71.7	286	312			12 18	870
3462	8.5	28	48.52	3.3487	0.0100	14 33	5.3	12.125	0.384	69.2	21	158			14 19	926
3463	8.3	28	50.24	3.3368	0.0097	13 57	20.0	12.127	0.382	69.2	18	156			14 19	927
*3464	8.6	29	7.13	3.2663	0.0082	10 20	2 I . I	12.147	0.374	69.5	3	11	311		10 18	33 r
3465	9.2	29	10.18	3-3317	0.0096	13 42	31.9	12.151	0.381	69.2	18	156			13 19	947
3466	7.7	8 29	14.10	+3.3415	-0.0099	+14 12	28.2	-12.155	-0.382	69.2	2 1	158			14 19	929
3467	8.44	29	16.37	3.3413	0.0099	14 11		12.158	0.382	69.2	21	158			14 19	930
3468	8.8	29	35-33	3.2791	0.0085	11 1	18.5	12.180	0.375	69.5	5	12	314		11 18	879
3469	8.7	29	35.69	3.3036	0.0090	12 17	11.8	12.180	0.377	71.7	285	312			12 18	
3470	8.4	29	37.38	3.2730	0.0083	10 42	13.7	12.182	0.374	69.5	3	11	311		10 18	834
3471	8.3	8 29	39.61	+3.3005	0.0089	+12 8	4.6	-12.185	-0.377	77.8	286	312	758		12 18	872
3472	8.8	29	43.90	3-3454	0.0100	14 25	38.2	12.190	0.382	69.2	21	158			14 19	932
3473	8.6	29	44.89	3.2963	0.0089	11 55	9.2	12.191	0.376	70.2	7	17	307	313	11 18	8 8 o
3474	8.75	30	1.59	3.3001	0.0090	12 7	28.3	12.210	0.377	84.1	312	758	761		12 18	874
3475	8.9	30	12.66	3.2592	0.0081	10 0	3.9	12.223	0.372	75.3	5 B	eob.			10 18	836
3476	6.3	8 30	19.12	+3.2608	-0.0081	+10 5	18.3	-12.230	-0.372	75.4	5 B	eob.			10 18	837
3477	9.0	30	23.38	3.2855	0.0086	11 23	6.4	12.235	0.374	70.2	7	17	307	313	1	
3478	8.7	30	48.6r	3.3082	0.0092	12 34	30.8	12.264	0.376	71.7	286	312			12 18	876
3479	8.1	30		3.3538	0.0103	14 54	26.9	12.268	0.382	69.2	21	158			14 19	935
3480	8.0	31	8.25	3.2946	0.0089	11 53	4.8	12.287	0.374	70.2	7	17	307	313	11 18	885
3481	8.9	8 31	10.38	+3.2677	-0.9083	+10 29	0.1	-12.290	-0.371	69.5	5	12	314		10 18	839
3482	8.5	31	18.19	3.2833	0.0086	11 18	8.7	12.298	0.373	70.2	7	17	307	313	11 18	886
3483	7.16	31	18.89	3.2586	0.0081	10 0	36.5	12.299	0.370	75.3		eob			10 18	840
3484	8.9	31	19.12	3.3044	0.0091	12 24	6.8	12.300	0.375	71.7	286				12 18	878
3485	8.9	31	20.25	3.3505	0.0102	14 45	53-7	12.301	0.381	69.2	21	158			14 19	937
3486	8.6	8 31	28.49	+3.3231	-0.0096	+13 22	9.9	-12.310	-0.377	69.2	18	156			13 19	953
3487	8.7	31	31.18*	3.3144	0.0094	12 55		12.314	0.376	70.5	8	286	312		12 18	
3488	8.6	31		3.2595	1800.0	10 4	12.7	12.328	0.369	77.8		eob.			10 18	
3489	9.3	31		3-3234	0.0096	13 24		12.333	0.377	81.7	156				[13 19	
3490	8.7	32	2.97	3.3056	0.0092	12 29	38.3	12.350	0.374	70.2	7	17	307	313	12 18	883
3491	8.4	8 32	9.49	+3.2690	-0.0084	+10 35	0.1	-12.358	-0.370	69.5	3	11	311		10 18	843
3492	8.6	32		3.3229	0.0096	13 24	-	12.372	0.376	69.2	18	156			13 19	
3493	8.7	_	53.89	3.3038	0.0092	12 25		12.409	0.373	70.2	7		307			
3494	7.8	33	0.65	3.2950	0.0090	11 58		1	0.372	1.08			758	761		
3495	9.0	33	7.14	3.2630	0.0083	10 18	13.0	12.424	0.368	70.2	11	311			[10 1	546]
3496	8.5	8 33	14.88	+3.2855	-0.0088	+11 29	3 5·5	-12.432	-0.371	69.5	5	I 2	314		11 18	
3497	9.07	i.	24.66	3.2827	0.0087	II 20		12.444	0.370	82.7	313	R			[11 18	-
3498	8.9		29.14	3.3501	0.0103	14 50		12.449	0.378	69.2	•	158			14 19	
3499	8.3		38.80	3-3494	0.0103	14 49		12.460	0.377	69.2	21	158			14 1	
3500	7.08	33	43.02	3.2828	0.0088	11 21	53.8	12.465	0.370	70.2	7	17	307	313	11 13	592
		D 9.2 Z. 313;		7.0 7.7 7.8 8 6.5	3 8.0 5 7.7 7.0	⁸ BD 9.0 7.0	•	4 BD 8	3.9	⁵ BD 9.3		6 (5.3 7.	0 7.0	7.0 8	.2

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
3501	8.7	8h 33m 59509	+3:3249	-0:0098	+13°34'34.6	-12.483	-0.374	. 70.2	8 312	13° 1963
3502	8.1	34 5.45	3.2617	0.0083	10 15 59.2	12.490	0.367	74.8	3 311 433	10 1848
3503	8.8	34 8.10	3.2648	0.0084	10 25 56.0	12.493	0.367	69.5	5 12 314	10 1850
3504	8.81	34 12.58	3.2857	0.0088	11 32 16.0	12.498	0.369	1.00	758 761	11 1893
3505	8.7	34 21.84	3.3259	0.0098	13 38 34.7	12.509	0.374	69.2	18 156	13 1966
			i i				1	,	•	11 1894
3506	7.7	8 34 27.31	+3.2846	-0.0088	+11 29 28.9	-12.515	-0.369	70.2	7 17 307 313	
3507	9.0	34 48.95	3.3058	0.0094	12 37 8.2	12.540	0.371	70.2	8 312	12 1891
3508	9.0	34 53.16	3.3360	0.0101	14 11 24.0	12.545	0.374	69.2	21 158	14 1956
3509	9.0	34 56.84	3.3226	0.0098	13 29 59.3	12.549	0.373	69.2	18 156	13 1967
3510	8.6	35 22.20	3.2725	0.0086	10 53 1.4	12.578	0.366	69.5	5 12 314	10 1854
3511	9.0	8 35 23.96	+3.3284	-0.0099	+13 49 18.3	-12.580	-0.373	69.2	18 156	13 1969
3512	9.0	35 30.86	3.2714	0.0086	10 50 0.4	12.587	0.366	69.5	5 12 314	10 1855
3513	8.9	35 39.01	3.3400	0.0102	14 26 8.3	12.597	0.374	69.2	21 158	14 1959
3514	8.53	36 16.48	3.3418	0.0103	14 33 33.0	12.639	0.373	69.2	21 158	14 1962
3515	6.0	36 18.90	3.3143	0.0096	13 7 39.7	12.642	0.370	69.2	8 312	13 1972
3516	8.4	8 36 53.81	+3.2869	-0.0090	+11 42 37.8	—12.681	-0.366	70.2	7 17 307 313	11 1899
3517	8.5	36 54.11*	3.2574	0.0083	10 8 9.3	12.682	0.362	75.4	5 Beob.	10 1859
*3518	8.7	36 57.37	3.3318	1010.0	14 4 21.5	12.686	0.371	69.2	18 21 156 158	14 1963
3519	8.7	37 3.00	3.2537	0.0082	9 56 28.3	12.692	0.362	75.3	5 Beob.	10 1860
3520	8.43	37 6.84	3.2683	0.0086	10 43 50.0	12.696	0.363	69.5	3 11 311	10 1861
		•					1		-	
3521	8.7	8 37 9.81	+3.3340	-0.0102	+14 11 50.8	-12.699	-0.371	90.1	758 761	14 1964
3522	8.7	37 16.56	3.2707	0.0087	10 51 39.0	12.707	0.364	74.7	5 12 314 758	10 1863
3523	8.8	37 29.48	3.3469	0.0105	14 52 50.7	12.722	0.372	69.2	21 158	14 1967
3524	6.2	37 57.83	3.2641	0.0085	10 31 57.9	12.754	0.362	69.5	3 11 311	10 1864
3525	8.9	38 22.62*	3.3077	0.0096	12 52 25.5	12.782	0.366	70.2	8 312	12 1900
3526	9.24	8 38 24.35	+3.3236	-0,0100	+13 42 48.6	-12.784	-0.368	69.2	18 156	13 1979
3527	8.7	39 5.14	3.3231	0.0100	13 43 16.4	12.829	0.367	69.2	18 156	13 1981
3528	9.1	39 6.28	3.3440	0.0106	14 48 50.3	12.830	0.369	92.7	758 R	14 1970
3529	8.65	39 8.45	3.2882	0.0092	11 52 21.0	12.833	0.363	72.2	307 313	[11 1906]
3530	8.46	39 15.54	3.3381	0.0104	14 30 58.8	12.841	0.368	69.2	21 158	14 1971
	٥		i i	0.000		-12.842	_	60 5		10 1867
3531	8.3 7.6	0, 5	1 - 1	-0.0085	+10 24 20.0	l	-0.360	69.5	3 11 311	i i
3532		39 36.52	3.2725	0.0088	11 2 51.0*	12.864	0.360	74-7 86.8	5 12 314 758	11 1908
3533	9.6 8.8	39 44.57	3.2539	0.0084	10 2 53.4*	12.874	0.358	_	429 433 831	
3534		39 55.52	3.2789	0.0090	11 24 23.2	12.885	0.361	69.5	5 12 314 8 312	11 1910
3535	6.4	40 4.83	3.3005	0.0095	12 34 1.5	12.896	0.363	70.2	8 312	12 1904
3536	8.1	8 40 17.59	+3.2874	-0.0092	+11 52 34.4	-12.910	-0.361	70.2	7 17 307 313	11 1912
*3537	8.3	40 21.55	3.2826	0.0091	11 37 9.8	12.915		81.2 78.2	7 313δ R	
*3538	8.2	40 21.66	3.2825	0.0091	11 36 57.5	12.915	0.361	72.2 70.9	178 307 313	11 1913
3539	8.6	40 24.58	3.2537	0.0084	10 3 39.2*	12.918	0.357	75.3	5 Beob.	10 1871
3540	8.8	40 37.03	3.3388	0.0105	14 37 6.0	12.932	0.367	69.2	21 158	14 1974
3541	8.6	8 40 41.10	+3.2729	-0.0089	+11 6 55.9	-12.936	-0.359	69.5	5 12 314	11 1914
3542	8.6	40 43.79	3.3011	0.0096	12 37 40.2*	12.939	0.362	80.1	8 312 758 761	12 1906
3543	8.9	40 52.30	3.3144	0.0099	13 20 47.2	12.949	0.364	79.7	18 156 758 761	13 1991
3544	8.9	41 20.99	3.2541	0.0084	10 7 3.3	12.981	0.356	75.3	5 Beob.	10 1874
3545	8.8	41 23.13	3.2854	0.0092	11 49 6.3	12.983	0.360	70.2	7 17 307 313	11 1916
11						l				
3546	8.5	8 41 27.85	+3.2896	-0.0093	+12 2 35.6	-12.989	-0.360	70.2	8 312	12 1911
3547	9.2	41 45.26	3.3095	0.0098	13 7 28.1	13.008	0.362	69.2	18 156	13 1993
3548	7.1	41 47.09	3.3072	0.0098	13 0 22.9	13.010	0.361	70.2	8 312	13 1994
3549	7.4	41 49.28	3.2680	0.0088	10 53 31.8	13.012	0.357		5 12 314	10 1876
3550	8.3	41 52.66	3.3081	0.0098	13 3 21.1	13.016	0.361	70.2	18 156 312	13 1995
I	1 R	D 9.3: Schätz. 8	880	2 RI	D 7.0: Schätz. 8.5		3 0	0 8.0 8.4	4 Z. 18 oms	20" 260°

⁴ Z. 18 9 5 20 260°

	-							ries de la composition della composition della composition della composition della composition della composition della composition della composition della composition della composition della composition della composition della composition della composition della composition della composition della composition della composition della composition della composition della c	
Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec. Vs	l Decl. 187	5 Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
3551	8.o ¹	8h 42m 42:57	+3:2995 -0:0	096 + 12° 37' 5	3.0 -13.071	-0.359	70.2	8 312	120 1914
3552	8.8	42 50.39	1 - 1	105 14 24 5		0.363	69.2	21 158	14 1980
3553	8.4	43 5.84*	3.2822 0.0	092 11 42 5	8.0 13.097	0.357	70.2	7 17 307 31	3 11 1922
3554	8.73	43 11.49	3.2945 0.0	095 12 23 1	1.8 13.103	0.358	90.1	758 761	12 1918
3555	8.9	43 21.62	3.2931 0.0	095 12 19 1	1.4 13.114	0.358	1.06	758 761.	12 1919
3556	8.7	8 43 28.89	+3.2847 -0.0	093 +11 52 1	7.3 -13.123	-0.357	70.2	7 17 307 31	3 11 1923
3557	8.8	43 30.53	1 1	093 11 49 1		0.356	70.2	7 17 307 31	
3558	8.9	43 57.79	1 * *.	101 13 26 5		0.359	69.2	18 158	13 1999
3559	9.2	44 5.34	1 1		5.0 13.163	0.358	70.2	8 312	13 2000
3560	9.88	44 8.32		085 10 7 2		0.352	84.1	429 433	[10 1885]
i I	8.4	8 44 36.34	1	- 1		-0.356	70.2	8 312	12 1925
3561 *3562	8.9		+3.2972 -0.0 3.2908 0.0		" " "	0.356	70.2	7 307 313	12 1926
	8.0	44 39.50 44 58.78	1	095 12 15 1 096 12 21 3	11 1	0.355	70.2	8 312	12 1927
3563 3564	8.9	_	1 7 7 7 1	089 10 50 4		0.352	69.5	5 12 314	10 1889
3565	9.2	44 59.76 45 4. 48	- ·		5.4 13.228	0.358	69.2	18 156	13 2003
1 1	9.2		1		•				
3566	7.7	8 45 7.24	+3.2785 -0.0	· ·		 0.354	70.2	7 17 307 31	-
3567	8.8	45 7.92		13 51 3	الما	0.358	69.2	18 156	13 2004
3568	8.8	45 13.04	_	093 11 41 4	1	0.354	72.2	307 313	11 1932
3569	8.6	45 25.95	1 2 22 1	086 10 20 3		0.351	69.5	3 11 311	10 1893
3570	8.34	45 31.30	3.3169 0.0	13 42 1	6.7 13.257	0.357	69.2	18 156	[13 2007]
3571	8.7	8 45 41.35	+3.2803 -0.0	093 +11 43 3	7.8 -13.268	-0.353	70.2	7 17 307 31	3 11 1934
3572	8.9	46 3.92	3.3302 0.0	106 14 27	7.1 13.293	0.358	69.2	18 156	14 1987
3573	8.7	46 7.72	3.2526 0.0	086 10 13	3.0 13.297	0.349	69.5	3 11 311	10 1896
3574	8.4	46 22.10	3.2597 0.0	088 10 37	3.6 13.312	0.350	69.5	5 12 314	10 1897
3575	8.4	46 35.89*	3.2503 0.0	086 10 6 1	8.5 13.328	0.348	75.3	5 Beob.	10 1899
3576	8.5	8 46 41.31	+3.2776 -0.0	093 +11 37 1	5.5 -13.333	-0.351	70.2	7 17 307 31	3 11 1936
3577	8.25	46 47.66		109 14 52 4		0.358	69.2	21 158	14 1988
3578	7.66	46 51.00	1	106 14 18 1		0.356	69.2	18 156	14 1989
3579	9.1	47 2.07	1 _ 1	109 15 0 5	7.3 13.356	0.358	69.2	21 158	15 1931
3580	9.07	47 25.87	3.3259 0.0	106 14 17 3	0.5 13.382	0.356	95.4	R(2)	14 1991
3581	8.8	8 47 25.94	+3.3372 -0.0	109 +14 54 1	2.1 -13.382	-0.357	69.2	21 158	14 1990
3582	8.7	47 29.80		087 10 16 4		0.347	69.5	3 11 311	10 1900
3583	9.3	47 30.58	1	108 14 41 1		0.356	92.7	761 R	
3584	9.0	47 31.09	0000	089 10 46 2		0.348	69.5	5 12 314	10 1901
3585	8.2	47 31.74	1 - 1	108 14 42 5		0.356	76.2	6 Beob.	14 1992
								7 17 207 21	
3586	8.9	8 47 45.62	+3.2706 -0.0		1	-0.349	70.2	7 17 307 31 18 156	1
3587	9.0	47 52.27	1 1	- 1	7.0 13.411	0.354	69.2 69.2	21 158	14 1994
3588	9.0	47 55.27 48 3.25		109 14 58 1096 12 10 4		0.356	82.7	312 R	15 1935
3589	9.1 8.8	48 3.25 48 39.62	1 - 1	091 11 7 5		0.350 0.347	70.2	7 17 307 31	3 11 1943
3590									
3591	8.2	8 48 43.64	+3.3314 -0.0			-0.354	69.2	21 158	14 1996
3592	8.6	48 50.91	1 1		1.3 13.474	0.347	69.5	5 12 314	11 1944
3593	5.8	49 5.99*		096 12 6		0.349	70.2	8 312	12 1941
3594	8.9	49 38.59	1 1	092 11 14 1	000	0.346	70.8	7 307 313	[11 1946]
3595	8.4	49 41.90	3.2984 0.0	12 54 3	4.7 13.529	0.349	80.1	8 312 758 76	1 12 1942
3596	9.0	8 49 55.60	+3.3338 -0.0	109 +14 51 1	7.2 -13.544	-0.353	69.2	21 158	i4 2000
3597	8.58	50 12.97	3.2942 0.0	099 12 42	5.5 13.562	0.348	70.2	8 312	12 1943
3598	8.4	50 18.84	3.2678 0.0	092 11 14 1	4.8 13.569	0.345	70.2	7 17 307 31	3 11 1947
3599	9.1	50 40.82	1	109 14 41 4		0.351	69.2	21 158	14 2003
3600	8.8	50 49.68	3.2979 0.0	100 12 56 1	1.9 13.602	0.348	70.2	8 312	13 2015
	1 B	D 8.5; Schätz. 8	.o 8.o	² BD 9.3; Schät	z. 8.7 8.7	* B	D 9.3	4 BD 9.2; Schi	itz. 8.4 8.3
'		.7; Schätz. 8.3			e nach BD	8 BD		• •	
l									

										•		
Nr.	Gr.	A.R. 1	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zone	n	В. D,
3601	8.6	8h 50m	51:09	+3:2632	-0:0091	+11° 0′ 5	8 -13.604	-0.344	69.5	5 12 3	14	11° 1949
3602	8.2	51	3.57	3.2683	0.0092	11 17 40		0.344	75.7		13 758	11 1950
3603	8.51	-	11.40	3.2724	0.0093	11 31 49		0.344	70.2	7 17 3		11 1952
3604	8.23	_	28.37	3.2685	0.0092	11 19 38		0.343	70.9	17 307 3		11 1954
3605	4.0		38.95	3.2865	0.0097	12 20 24		0.345	'*''	Fund. Cat	-	12 1948
						_		!	١.		•	
3606	8.5		51.16	+3.3291	-0.0109	+14 42 43		-0.349	69.2	21 158		14 2007
3607	8.5		52.38*	3.2437	0.0086	9 56 20		0.340	78.0	11 311 5	64 631	10 1911
3608	8.7		59.55*	3.2522	0.0089	10 25 36		0.341	70.2	6 Beob.		10.1913
3609	9.0	52	4.78	3.3061	0.0103		.5 13.682	0.347	69.2	18 156		13 2019
3610	9.0	52	14.40	3.3011	0.0102	13 11 12	.8 13.692	0.346	69.2	18 156		13 2020
3611	7.1	8 52	34.41	+3.3075	-0.0104	+13 33 29	.5 -13.714	-0.346	69.2	18 156		13 2021
3612	8.5	52	48.63	3.2868	0.0098	12 24 59	.0 13.729	0.343	70.2	8 312		12 1951
3613	8.6		18.29	3.2634	0.0092	11 7 14	.9 13.760	0.340	69.5	5 12 3	14	11 1956
3614	8.9	53	18.40	3.3207	0.0108	14 19 47	.4 13.760	0.346	69.2	21 158		14 2012
*3615	9.3	53	24.99	3.3091	0.0105	13 41 31	.1 13.767	0.345	69.2	18 156		13 2023
3616	8.9	8 53	50.54	+3.3041	-0.0103	+13 26 6	.1 -13.794	-0.344	70.2	8 312		13 2027
3617	8.4	33	59.19	3.2972	0.0102	13 3 37		0.343	69.2	18 156		13 2028
3618	8.7		12.65	3.2965	0.0101	13 1 54	م م	0.343	70.2	8 312		13 2030
3619	8.6	•	35.65	3.2642	0.0093	11 13 13	· I	0.339	70.2	l •	07 212	
3620	8.8	_	39.26	3.2509	0.0089		.7 13.846	0.337	69.5		07 313 11	
		_					1	0.337	09.3		• •	10 1923
3621	8.7	8 55	7.00	+3.3325	-0.0112	+15 5 18	1	-0.345	69.2	21 158		15 1962
3622	8.98	55	28.89	3.2696	0.0095	11 34 14	.7 13.898	0.338	82.7	313 R		[11 1964]
3623	8.5		29.79	3.2525	0.0090	. 10 35 48	.9 13.899	0.336	69.5	3 11 3	11	10 1928
3624	8.7		36.76	3.2573	0.0091	10 52 37	.6 13.906	0.336	69.5	5 12 3	14	10 1929
3625	8.7	55	43.69*	3.2559	0.0091	10 48 6	.1 13.914	0.336	69.5	6 Beob.		10 1930
3626	8.7	8 55	47.83	+3.2530	-0.0090	+10 38 8	.8 -13.918	-0.336	69.5	5 12 3	14	10 1931
3627	8.8	56	0.31	3.2695	0.0095	11 35 29	"	0.337	70.9		13	11 1966
3628	8.8		20.59*	3.2646	0.0094	11 19 33		0.336	80.7	7 R	-3	[11 1968]
3629	9.0		21.59	3.2674	0.0094	11 29 12		0.336	82.7	307 R		[11 1969]
3630	8.54	· .	24.17	3.3237	0.0110	14 40 34	1 0 100	0.342	69.2	18 156		14 2018
		_	-			-	-		_			
3631	8.5	٠.	36.83	+3.2552	-0.0091	+10 47 43		-0.334	69.5		14	10 1933
3632	9.4	_	37.31	3.3270	0.0111	14 52 24	1	0.342	69.2	21 158		14 2020
3633	9.2	-	39.79	3.2676	0.0095	•	.0 13.973	0.336	70.2	17 313		[11 1971]
3634	8.9	_	52.53	3.2609	0.0093	11 8 24	-	0.335	70.2	_	07 313	11 1972
3635	8.3	56	56.86*	3.2478	0.0089	10 23 10	.0 13.990	0.333	69.5	3 11 3	11	10 1934
3636	8.8	8 57	0.22	+3.2720	-0.0096	+11 47 1	.1 -13.994	-0.336	72.2	307 313		11 1973
3637	8.4	57	9.71	3.2695	0.0095	11 38 54	_	0.335	84.1	307 758 7	61	11 1974
3638	9.0		14.45	3.3278	0.0112	14 57 19		0.341	69.2	21 158		15 1969
3639	9.15		22.15	3.3248	0.0111	14 47 46		0.341	69.2	21 158		14 2022
3640	8.6	57	39.78	3.2877	0.0101	12 42 48		0.336	70.2	8 312		12 1960
3641	7.8		_	+3.2637							7.4	
3642	7.8 8.7	58	49.06		-0.0094	+11 20 43		-0.334	69.5	5 12 3	14	11 1976
3643	8.8	5° 58	0.18	3.2758	0.0097	_	.2 14.056	0.335	70.6	5 Beob.		12 1961
3644 3644	7.8		4.97	3.3145	0.0109	14 15 24		0.339	69.2	21 158		14 2024
		58	5·73	3.3071	0.0106	13 50 24	_	0.338	69.2	18 156		13 2036
3645	8.5	58	8.77	3.2760	0.0098	12 4 8	.8 14.065	0.334	71.2	17 307 3	12 313	12 1963
3646	8.8		18.65	+3.2571	-0.0092	+10 59 11	.0 -14.076	-0.332	69.5	5 12 3	14	11 1978
3647	8.9		21.72	3.3228	0.0111	14 44 30	.2 14.079	0.339	79.7	18 156 7	58 761	
3648	8.6	58	23.37	3.2441	0.0089	10 13 55	.4 14.080	0.331	69.5	3 11 3	II	10 1935
3649	8.9	58	39.16	3.2701	0.0096	11 45 18	1	0.333	70.2	7 17 3	07 313	
3650	8.9	59	16.07	3.2425	0.0089	10 10 37				5 12 3		10 1936
l	l P	D 9.0	2 Ω	6 8.3 7.7	8 N			RD g a.	Sabar 0 4		11 ^m 27"	·
l	- D	<i>∠</i> 9.0	- 0,	0.5 1.7	- N	ur Z. 313; BD	y.5 *	; 0.6 uu	Schätz. 8.6	0.5	11 27	129-

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
3651	8.8	8h 59m 17:40	+3.2814	-0.0100	+12° 26′ 26.8	-14:136	-0 "333	69.9	8 97 312	120 1965
3652	9.0	59 19.62	3.3263	0.0113	14 59 55.8	14.139	0.338	69.2	21 158	15 1976
3653	8.8	59 52.98	3.3036	0.0106	13 44 46.2	14.173	0.335	70.2	8 312	13 2040
3654	9.4	9 0 6.70	3.2416	0.0089	10 9 51.1	14.187	0.328	84.1	429 433	
3655	8.8	0 10.93	3.2451	0.0090	10 22 23.2	14.192	0.328	69.5	3 11 311	10 1937
3656	8.7	9 0 20.02*	+3.2414	-0.0089	+10 9 37.3	-14.201	-0.328	73.9	7 Beob.	10 1938
3657	9.2	0 24.80	3.2578	0.0093	11 7 30.7	14.206	0.329	82.7	313 R	
3658	7.51	0 26.49*	3.2415	0.0089	10 10 18.0*	14.208	0.327	73.9	7 Beob.	10 1940
3659	8.9	0 40.81	3.3166	1110.0	14 32 2.1	14.223	0.335	69.2	21 90 158	14 2030
36 6 0	8.9	0 48.81	3.2937	0.0104	13 13 40.3	14.231	0.332	69.9	8 94 312	13 2044
3661	5.4	9 0 58.51	+3.2581	-0.0094	+11 10 11.9	-14.241	-0.328	70.9	17 307 313	11 1984
3662	8.0	1 12.88	3.3162	0.0111	14 32 41.3	14.255	0.334	69.8	90 158 161	14 2033
3663	7.7	I 24.31	3.2797	0.0100	12 27 13.2	14.267	0.330	69.2	85 97	12 1973
3664	8.8	1 35.08	3.3015	0.0107	13 43 31.8	14.278	0.332	69.6	87 156	13 2045
3665	8.6	2 22.17	3.2597	0.0095	11 19 55.4	14.326	0.326	68.7	23 95	11 1988
3666	8.1	9 2 39.11	+3.3028	-0.0108	+13 51 45.7	-14.344	-0.330	69.2	87 94	13 2048
3667	7.1	2 58.73	3.2718	0.0098	12 4 21.2	14.364	0.327	69.2	85 97	12 1979
3668	8.6	3 0.11	3.2413	0.0090	10 16 11.2	14.365	0.324	69.6	82 160	10 1944
3669	8.5	3 1.31	3.3215	0.0113	14 57 42.9	14.366	0.332	69.6	90 161	15 1990
3670	8.6	3 1.37	3.2486	0.0092	10 42 21.1*	14.366	0.324	74-4	4 82 160 752	10 1945
3671	9.0	9 3 2.17	+3.2645	-0.0096	+11 38 51.6	-14.367	-0.326	68.7	23 95	11 1989
3672	8.6	3 3.89	3.2534	0.0093	10 59 52.4	14.369	0.325	68.7	23 95	11 1990
3673	9.0	3 28.71	3.3085	0.0110	14 14 26.0	14.394	0.330	69.6	90 161	14 2039
3674	8.7	3 29.17	3.2777	0.0100	12 26 58.7	14.395	0.327	69.2	85 97	12 1981
3675	8.6	3 29.77	3.3071	0.0109	14 9 35.6	14.395	0.329	69.2	87 94	14 2040
3676	9.0	9 3 38.32	+3.2428	0.0090	+10 23 18.7	-14.404	-0.323	69.1	4 82 160	10 1949
3677	8.8	3 49.08	3.3172	0.0113	14 45 59.3	14.415	0.330	69.6	90 161	14 2041
3678	8.7	3 58.22	3.2878	0.0104	13 3 47.6	14.424	0.327	69.2	87 94	13 2050
3679	9.0	4 22.79	3.2846	0.0103	12 54 0.6	14.449	0.326	69.2	85 97	12 1985
3680	8.4	4 35.11	3.2929	0.0106	13 24 0.9	14.461	0.326	69.2	87 94	13 2051
3681	9.2	9 4 45.89	+3.3180	-0.0113	+14 52 7.1	-14.472	-0.329	79.9	90 161 752 760	14 2043
3682	8.8	4 52.07	3.3199	0.0114	14 59 13.5	14.479	0.329	69.6	90 161	15 1999
3683	8.6	5 53.32	3.2409	1,000.0	10 22 54.3*	14.540	0.319	74-4	4 82 160 752	10 1954
3684	8.9	5 56.38	3.2782	0.0102	12 36 32.0	14.543	0.323	69.2	85 97	12 1990
3685	8.7	6 5.14	3.2806	0.0103	12 45 41.3	14.552	0.323	69.2	85 97	12 1991
3686	8.2	9 6 10.60	+3.2540	-0.0095	+11 10 53.4	-14.558	-0.320	68.7	23 95	11 1996
3687	8.9	6 14.78	3.2725	0.010.0	12 17 16.0	14.562	0.322	69.2	85 97	12 1992
3688	7.9	6 38.65	3.2476	0.0093	10 49 14.1	14.585	0.319	69.1	4 82 160	10 1956
*3689	9.1	6 52.45	3.2614	0.0097	11 39 35.6	14.599	0.320	68.7	23 95	11 1998
3690	8.6	6 57.04	3.3130	0.0113	14 43 29.8	14.604	0.325	69.6	90 161	14 2048
3691	8.9	9 7 22.36	+3.2695	-0.0100	+12 10 17.1	-14.629	-0.320	69.2	85 97	12 1994
3692	8.5	7 38.22	3.2683	0.0100	12 7 0.9	14.645	0.319	69.2	85 97	12 1995
3693	8.3	7 53.65	3.2664	0.0099	12 0 45.9	14.660	0.319	69.2	85 97	12 1997
3694	9.0	8 11.83	3.2775	0.0103	12 41 47.5	14.679	0.319	69.2	85 97	12 2000
3695	8.7	8 28.62	3.2612	0.0098	11 43 57.2	14.695	0.317	68.7	23 95	11 2003
3696	8.7	9 8 29.54	+3.2372	-0.0091	+10 16 37.1	-14.696	-0.315	69.1	4 82 160	10 1961
3697	8.1	9 4.87	3.2468	0.0094	10 53 32.9	14.731	0.315	69.1	4 82 160	10 1965
3698	8.4	9 14.80	3.3093	0.0113	14 39 9.7	14.741	0.321	83.1	90 752 760	14 2057
3699	8.3	10 31.46	3.2903	8010.0	13 36 12.6	14.816	0.317	69.2	87 94	13 2066
3700	8.6	10 57.62	3.2994	1110.0	14 10 53.5	14.842	0.317	69.6	90 161	14 2062
I .	١	. 0		DD 0 -						

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
3701	6.7	9 ^h 11 ^m 4.46	+3:2636	-0:0099	+12° 1'24.8	-14.849	-o"313	69.2	85 97	I 2º 2009
3702	8.81	11 49.28	3.2896	0.0108	13 38 34.4	14.893	0.315	69.2	87 94	13 2069
3703	8.9	11 57.34	3.2983	0.0111	14 10 37.2	14.901	0.315	69.6	90 161	14 2068
3704	8.5	12 7.29	3.2761	0.0104	12 50 33.2	14.910	0.313	69.2	85 97	12 2014
3705	8.3	12 7.63	3.2499	0.0096	11 14 32.7	14.911	0.310	68.7	23 95	11 2008
								•		
3706 3707	7·9 8.9	9 12 13.41 12 29.19	+3.2536	-0.0097 0.0098	+11 28 28.1 11 44 20.1	-14.916	-0.311 0.311	68.7 69.2	23 95 85 97	11 2009
3708	8.9	12 38.74	3.2523	0.0097	11 24 45.8	14.932	0.310	68.7	23 95	11 2011
			1	0.0091	10 18 56.6	14.941		69.1	1	10 1972
3709	7.3 ² 8.9		3.2344	0.0091	_	14.949	0.308		4 82 160 90 161	
3710			3.2953		14 3 9.8	14.950	0.314	69.6	ĺ	14 2070
3711	9.1	9 12 52.52	+3.2512	-0.0096	+11 21 26.8	-14.954	-0.309	68.7	23 95	11 2012
3712	8.9	12 57.67	3.2819	0.0106	13 15 5.2	14.959	0.312	69.2	85 97	13 2072
3713	8.5 ⁸	12 59.20	3.2851	0.0107	13 26 56.6	14.961	0.313	69.2	87 94	13 2071
3714	9.2	13 11.47	3.3038	0.0113	14 35 27.5	14.973	0.314	90.1	752 760	14 2073
3715	8.7	13 41.83	3.2617	0.0100	12 3 28.2	15.002	0.309	69.2	85 97	12 2020
3716	8.5	9 13 44.30	+3.2527	-0.0097	+11 29 52.8	-15.005	-0.308	68.7	23 95	11 2014
3717	1.8	14 9.48	3.2683	0.0102	12 29 14.4	15.029	0.309	69.2	85 97	12 2021
3718	8.7	14 15.62	3.2676	0.0102	12 27 12.9	15.035	0.309	69.2	85 97	I 2 2022
3719	6.7	14 28.97	3.2868	8010.0	13 38 37.7	15.048	0.310	69.2	87 94	13 2074
3720	8.3	14 29.40	3.2726	0.0104	12 46 20.5	15.048	0.309	69.2	87 94 97	12 2023
3721	8.2	9 14 36.82	+3.2743	-0.0104	+12 53 9.7	—15.055	-0.309	68.7	23 95	12 2024
3722	8.5	14 40.34	3.2293	0.0090	10 5 6.7	15.059	0.304	75.2	5 Beob.	10 1980
3723	8.74	15 24.87	3.2722	0.0104	12 48 30.0	15.102	0.307	69.2	85 97	12 2026
3724	8.3	15 25.43	3.2767	0.0106	13 5 15.1	15.102	0.308	69.2	87 94	13 2079
3725	9.1	16 2.83	3.2379	0.0093	10 41 56.2	15.138	0.303	69.6	82 160	10 1986
1 1	•	_				· · ·		1		
3726	8.9	9 16 13.30	+3.3021	-0.0114	+14 42 10.0	-15.148	-0.309	69.6	90 161	14 2083
3727	9.0	16 29.28*	3.2369	0.0093	10 39 35.2	15.163	0.302	74.4	4 82 160 752	10 1987
3728	8.9	16 35.22	3.2507	0.0098	11 32 4.6	15.169	0.304	68.7	23 95	11 2025
3729	8.7	16 36.72	3.2965	0.0113	14 23 10.4	15.170	0.308	69.6	90 161	14 2085
3730	8.9	16 55.68	3.2514	0.0098	11 35 49.1	15.188	0.303	68.7	23 95	11 2027
3731	8.9	9 17 7.86	+3.3059	-0.0116	+14 59 51.0	-15.200	-0.308	69.6	90 161	15 2038
3732	8.9	17 8.96*	3.3016	0.0115	14 44 2.7	15.201	0.308	69.6	90 161	14 2086
3733	8.6	17 9.93	3.2884	0.0110	13 55 24.6	15.202	0.306	69.2	87 94	14 2087
3734	8.8	17 16.25	3.2396	0.0094	10 52 18.7	15.208	0.301	69.6	82 160	10 1989
3735	8.1	17 24.60	3.2428	0.0095	11 4 55.8	15.216	0.302	68.7	23 95	11 2029
3736	8.8	9 17 31.59	+3.2741	-0.0105	+13 3 20.4	-15.222	-0.304	69.2	87 94	13 2083
3737	9.0	17 34.83	3.3010	0.0115	14 43 44.7*	15.226	0.307	79.9	90 161 752 760	
3738	9.1	17 42.62	3.2269	0.0090	10 5 16.1	15.233	0.300	86.9	445 458 831	[10 1990]
3739	9.0	17 48.20	3.2408	0.0095	10 58 31.6	15.238	0.301	69.2	85 97	11 2031
3740	8.6	17 59.17	3.2485	0.0097	11 28 38.3	15.249	0.301	68.7	23 95	11 2033
	8.6									
3741	9.0	_	+3.2262	-0.0090	+10 3 41.1	-15.256	-0.299	76.9	82 160 445 458 87 94	
3742	9.0 8.5		3.3025	0.0115	14 51 47.3	15.258	0.306	69.2		14 2090
3743	8. ₅	18 18.53 18 27.33	3.2400	0.0095	10 57 7.9	15.267	0.300	69.0	23 85 95 97 82 160 445 458	11 2035
3744 3745	8.6	18 30.31*	3.2253	0.0090	10 1 3.9*	15.275	0.298	76.9		10 1992
			3.2999	0.0115	14 43 40.9	15.278	0.305	79.9	90 161 752 760	
	8.8	9 18 51.29	+3.2361	0.0094	+10 43 56.9	-15.298	-0.298	69.6	82 160	10 1993
3746	8.7	18 56.00	3.2419	0.0095	11 6 37.4	15.302	0.299	68.7	23 95	11 2036
3746 3747	1.1		3.3031	0.0117	15 2 6.1	15.359	0.303	79.9	90 161 752 760	15 2049
3746 3747 3748	7.95	19 56.63*								
3746 3747 3748 3749	7.9 ⁶ 7.0	20 5.36	3.2999	0.0116	14 50 41.4	15.368	0.303	69.2	87 94	14 2095
3746 3747 3748	7.95					15.368 15.381		•	87 94 752 7 60	14 2095 15 2051
3746 3747 3748 3749 3750	7.9 ⁶ 7.0 9.1	20 5.36	3.2999 3.3031	0.0116 0.0117	15 3 34.6		0.302	90.1	* * * *	15 2051

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
3751	8.8	9 ^h 20 ^m 34.77	+3:2439	-0:0097	+11°19′35.9	-15:395	-0.296	68.7	23 95	11°2038
3752	8.8	20 44.99	3.2290	0.0092	10 22 34.2	15.405	0.295	69.6	82 160	10 1999
3753	8.3	20 48.19	3.2454	0.0097	11 26 23.1	15.408	0.296	68.7	23 95	11 2039
3754	7.9	20 48.30	3.2689	0.0105	12 56 39.2	15.408	0.299	69.2	87 94	13 2091
3755	9.4	20 50.35	3.3002	0.0116	14 55 13.2	15.410	0.301	69.6	90 161	[15 2052]
37561	8.5	9 20 55.76	+3.2534	-0.0100	+11 57 37.9	-15.415	-0.297	69.2	85 97	12 2039
3757	8.2	21 5.69	3.2899	0.0113	14 17 30.9	15.424	0.300	69.6	90 161	14 2097
3758	8.3	21 23.95	3.2344	0.0094	10 45 39.1	15.441	0.294	69.6	82 160	10 2002
3759	7.9	21 39.75	3.2724	0.0107	13 13 21.5	15.456	0.297	69.2	87 94	13 2094
3760	8.6	21 43.53	3.2648	0.0104	12 44 36.1	15.459	0.297	69.2	85 97	12 2041
3761	8.5	9 21 45.27	+3.2560	-0.0101	+12 10 38.5	-15.461	-0.296	69.2	85 97	12 2043
3762	7.5	21 46.68	3.2677	0.0105	12 55 45.4	15.462	0.297	69.2	87 94	13 2096
3763 ²	1.8	22 4.41	3.2705	0.0106	13 7 46.7	15.478	0.297	69.2	87 94	13 2097
3764	8.8	23 0.46	3.2286	0.0092	10 28 23.6	15.530	0.291	69.6	82 160	10 2006
3765	8.2	23 3.89	3.2817	0.0111	13 54 37.8	15.534	0.296	79.6	87 94 752 760	13 2098
3766	8.9	9 23 7.03	+3.2271	-0.0092	+10 22 38.2*	-15.537	-0.291	79.9	82 160 752 760	10 2007
3767	8.9	23 28.43	3.2730	0.0108	13 23 3.4	15.556	0.295	69.2	87 94	13 2099
3768	8.3	23 36.09°	3.2745	0.0108	13 29 17.1	15.563	0.294	79.6	87 94 752 760	13 2100
3769	8.7	23 46.31	3.2477	0.0099	11 45 54.2	15.572	0.292	68.7	23 95	11 2051
3770	7.8	23 52.46°	3.2828	0.0111	14 2 40.3	15.578	0.295	69.6	90 161	14 2101
*3771	8.4	9 23 52.84	+3.2381	-0.0096	+11 8 51.3	-15.578	-0.291	69.2	85 97	
*3772	8.3	23 53.74	3.2382	0.0096	11 8 57.6	15.579	0.291	77.5 81.7	85 97a R	11 2052
3773	8,8	23 59.86	3.2827	0.0112	14 2 40.4	15.585	0.295	69.6	90 161	[14 2102]
3774	8.6	24 12.00	3.2823	0.0111	14 1 59.7	15.596	0.294	69.6	90 161	14 2103
3775	7.9	24 18.61	3.2310	0.0094	10 42 12.7	15.602	0.289	69.6	82 160	10 2011
3776	8.6	9 24 18.72	+3.2570	-0.0103	+12 24 23.8	-15.602	-0.292	79.6	85 97 752 760	12 2049
3777	8.5	24 31.62	3.2327	0.0094	10 49 39.5	15.614	0.289	69.6	82 160	10 2012
3778	7.68	24 31.99	3.2722	8010.0	13 24 29.7	15.614	0.293	69.2	87 94	13 2104
3779	9.1	25 1.90°	3.2334	0.0095	10 54 21.9	15.642	0.288	79.9	82 160 752 760	10 2013
3780	5.54	25 12.47	3.2477	0.0100	11 51 9.1	15.651	0.289	68.7	23 95	11 2053
3781	5.35	9 25 15.57	+3.2236	-0.0091	+10 15 57.3	-15.654	-0.287	69.6	82 160	10 2014
3782	8.68	25 21.48	3.2433	0.0098	11 34 32.7	15.660	0.289	68.7	23 95	11 2054
3783	8.0	25 36.32	3.2393	0.0097	11 19 34.3	15.673	0.288	68.7	23 95	11 2055
3784	8.8	25 39.02	3.2863	0.0114	14 23 49.4	15.676	0.292	69.6	90 161	14 2106
3785	9.0	25 52.72	3.2536	0.0102	12 17 9.9	15.688	0.289	69.2	85 97	12 2053
3786	8.5	9 25 55.94	+3.2481	-0.0100	+11 55 48.9	-15.691	-0.288	69.2	85 97	12 2054
3787	8.8	26 6.67	3.2945	0.0117	14 57 38.4	15.701	0.292	69.6	90 161	15 2068
3788	8.9	26 10.39	3.2254	0.0092	10 26 21.47		0.286	79.9	82 160a 752 760	
3789	9.1	26 13.92	3.2529	0.0102	12 15 37.4	15.707	0.288	69.2	85 97	12 2055
3790	8.7	26 55.01	3.2580	0.0104	12 38 27.1	15.744	0.287	69.2	85 97	12 2056
3791	8.7	9 26 58.00	+3.2334	-0.0095	+11 0 53.2	-15.747	-0.285	68.7	23 95	11 2058
3792	8.9	27 37.28	3.2488	0.0101	12 5 6.4	15.783	0.286	69.2	85 97	12 2058
3793	8.98	27 56.76	3.2924	0.0117	14 58 23.9	15.800	0.289	69.6	90 161	15 2074
3794	8.6	27 57.55	3.2752	1110.0	13 50 56.5	15.801	0.288	69.2	87 94	13 2115
3795	8.2	28 12.21	3.2207	0.0091	10 14 3.3	15.814	0.282	69.6	82 160	10 2021
3796	6.9	9 28 12.52	+3.2652	-0.0107	+13 12 38.9	-15.814	-0.286	69.2	87 94	13 2117
3797	8.6	28 19.76	3.2425	0.0099	11 42 38.9	15.821	0.284	68.7	23 95	11 2060
3798	7.69		3.2867	0.0115	14 37 52.9	15.821	0.288	69.6	90 161	14 2113
3799	8.7	28 22.14	3.2868	0.0115	14 38 30.4	15.823		69.6	90 161	[14 2114]
3800	8.6	28 30.89	3.2635	0.0107	13 7 11.5	15.831	0.285	69.2	87 94	13 2118
H	1 -	101 - 4	ita- 0 ^m	. ,,	ocen proce I'r r			100 2 ⁸ 2 5 [#] A	3 RD 70	

¹ 9^m5 2!5 A.; ein zweiter 9^m5 gegen diesen praec. 1ⁿ5 55ⁿA. ² 8^m8 praec. 3ⁿ3 5ⁿA. ³ BD 7.0 ⁴ 5.0 6.0 ⁵ BD 6.0; roth; 8^m7 seq. 3ⁿ 10ⁿB., blau ⁶ BD 8.0; Schätz. 8.6 8.6 ⁷ Z. 160 [23ⁿ8] ⁸ BD 9.5; Schätz. 8.9 8.9 ⁹ BD 8.3; Schätz. 7.8 7.5

	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 187	5	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zon	nen		В	D.
3801	8.41	9 ^h 28 ⁿ	40.48	+3:2872	-0: 0115	+14°41' 3	2.0 -	-15.839	-o"287	69.6	90	161			140	2115
3802	8.8	28	52.11	3.2287	0.0094	10 48 50	1.0	15.850	0.282	79.9	82	160	75 ²	760	10	2025
38033	6.6	29	2.93	3.2905	0.0117	14 56 1		15.859	0.287	76.4	90	161	752	ı	15	2077
3804	9.0	29	5.74	3.2905	0.0117	14 56 1	9.4	15.862	0.287	83.1 90.1	90a	752	760	•	15	2078
3805	8.7	29	6.64	3.2228	0.0092	10 25 3	6.6*	15.862	0.281	76.5	82	160	760		10	2026
3806	8.7	9 29	23.93	+3.2645	-0.0107	+13 14 4	7.9 -	-15.878	-0.284	69.2	87	94			1.3	2119
3807	8.1	29	37.13	3.2455	0.0100	11 59 2	1.6	15.890	0.282	69.2	85	97			12	2067
3808	8.5	29	38.43	3.2326	0.0096	11 7 2	8.6	15.891	0.281	68.7	23	95			11	2063
3809	7.7	29	45.59	3.2366	0.0097	11 24 1	7.3	15.897	0.281	68.7	23	95				2064
3810	8.6	29	51.84	3.2193	0.0091	10 13 5	7.8	15.903	0.279	69.6	82	160			10	2030
3811	8.7	9 30	55.88	+3.2342	-0.0097	+11 18 5	9.4 -	-15.960	-0.279	68.7	23	95			11	2067
3812	8.6	30	57.16	3.2508	0.0103	12 26 3		15.961	0.280	69.2	85	97			12	2070
3813	6.8	-	11.94	3.2875	0.0117	14 54 3		15.974	0.283	69.6	90	161			15	2087
3814	8.7	31		3.2424	0.0100	11 53 2	- 1	15.975	0.279	68.7	23	95			_	2068
3815	9.3	31		3.2298	0.0095	II 2 4		15.984	0.278	68.7	23	95			11	2069
3816	6.8	9 31		+3.2630	8 010.0—	+13 17 5	ŀ	-15.989	-0.280	69.2	87	94			12	2128
3817	9.0	31		3.2177	1,000.0	10 13 5		16.003	0.276	69.6	82	160			_	2036
3818	8.8	31	51.31	3.2751	0.0112	14 8 2		16.008	0.281	69.2	87	94				2123
3819	8.8	31	54.65	3.2169	0.0091	10 11 1	- 1	16.011	0.276	69.6	82	160				2037
3820	7.03	32	2.92	3.2336	0.0097	11 20 3	-	16.019	0.277	68.7	23	95				2071
3821	8.6	_	-								_	161				2091
3822	8.9	9 32		+3.2873	-0.0117			-16.028	-0.281	69.6	90 82	160			-	2039
3823	7.24	32	19.70 29.94	3.2249	0.0094	10 45 4 13 52 3	-	16.033	0.276	69.6		760				2131
3824	8.7	32 32	30.81	3.2704	0.0098	11 26 5		16.043	0.279 0.276	90.1 68.7	752 23	•			_	2074
3825	8.7	32	33.50	3.2347 3.2573	0.0098	12 59 2		16.045	0.278	69.2	87	95 94				2132
				•							-					_
3826	9.0	9 32	37.39	+3.2371	-0.0099	+11 37 1		-16.049	-0.276	69.2	85	95	97			2076
3827	8.0		49.14	3.2531	0.0104	12 43 4		16.059	0.277	69.2	85	97				2075
3828	8.7	33	16.16	3.2286	0.0096	JI 4 2		16.083	0.274	68.7	23 - D	95				2079
3829 3830	8.5 8.7	33	16.73	3.2142	0.0090	10 4 3		16.083	0.273	80.0 69.6		eob. 161				2041 2127
	1	33	35.49	3.2793	0.0115	14 33 2			0.278			101				_
3831	6.7	9 33	47.84	+3.2652	-0.0109	+13 37 2	"	-16.110	-0.277	69.2	87_	94			_	2136
3832	8.4	33	50.67	3.2125	0.0090	9 59 3		16.113	0.272	80.0		eob.				2043
3833	9.2	34	9.54	3.2821	0.0116	14 47 4	-	16.129	0.278	69.6	1	161				2129
3834	8.8	34	16.57	3.2804	0.0115	_	30.5	16.135	0.277	69.6	90	161				2130
3835	8.5	34	25.98	3.2427	0.0101	12 7 5	- 1	16.143	0.274	69.2	.85	97			12	2076
3836	3.6		28.68	+3.2186	-0.0092	+10 27 3	5-5 -	-16.146	-0.271			nd. C	at. 🏒			2044
3837	8.7		49.32	3.2122	0.0090	10 1 5		16.164	0.270	1.18		eob.				2046
3838	8.1		51.76	3.2617	8010.0	13 27 5		16.166	0.274	69.2	87	94			-	2139
3839	8.6	35	3.56	3.2366	0.0099	II 44 4		16.176	0.272	68.7	23	95			1	2083
3840	8.6	35		3.2703	0.0112	14 5 5	55.6	16.194	0.274	69.2	87	94			14	2131
3841	8.7		16.91	+3.2779	-0.0116	+14 41 1	6.5 -	-16.239	-0.274	69.6	90	161				2133
3842	1.8		27.36	3.2256	0.0095	11 4 1	- 1	16.248	0.269	69.0	23	85	95	97		2085
3843	8.8		36.73	3.2555	0.0107	13 10 1		16.256	0.271	69.2	87	94			_	2145
3844	7.6		48.48	3.2674	0.0112	14 0 5		16.266	0.272	69.6	90	161				2134
3845	7.25	36	52.64	3.2255	0.0096	11 5 3	37.5	16.269	0.268	68.9	23	95	97		11.	2087
3846	8.9		53.89	+3.2715	-0.0113	+14 18		-16.270	-0.272	69.4	87	90	94	161	14	2135
												2136				
3848	3848 7.9 36 58.17 3.2487 0.0104 12 43 49.6 16.274 0.270 69.2 85 97 12 20															
3849	8.8		58.26	3.2725	0.0114	14 22 2		16.274	0.272			161				2137
3850	8.8	37	18.15	3.2538	0.0107	13 6 2	6.9	16.291	0.270	90.1	752	760			13	2147
			Schätz. 8 ätz. 7.3		² 6.0 6 ⁶ BD 6	.7 7.0; 10 ^m	praec.	. 18° 3' A.	3	BD 7.7; Se	chätz.	7.0 7	.0	•	7.7	6.7

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
3851	8.6	9 ^h 37 ^m	20.48	+3:2282	-0:0097	+11°18′54.3	-16.293	-o."268	68.7	23 95	11°2088
3852	9.4	37		3.2516	0.0106	12 58 51.0	16.307	0.269	69.2	87 97	[13 2148]
3853	8.6	38	17.70	3.2281	0.0097	11 22 31.6	16.341	0.266	68.7	23 95	11 2094
3854	8.91	38	34.05	3.2629	0.0111	13 50 49.2	16.355	0.268	69.2	87 94	13 2150
3855	7.3	- 38	46.94	3.2196	0.0094	10 47 45.9	16.366	0.264	69.6	82 160	10 2049
3856	8.8	9 39	15.92	+3.2647	-0.0112	+14 1 29.5	-16.390	-0.267	69.6	90 161	
3857	9.2	39	24.73°	3.2168	0.0093	10 38 21.4	16.398	0.263	81.7	160 R	14 2139 [10 2050]
3858	6.22	39	39.16	3.2410	0.0102	12 23 5.2	16.410	0.265	69.2	85 97	12 2090
3859	8.9	39	39.62	3.2672	0.0113	14 13 58.5	16.411	0.267	69.6	90 161	14 2141
3860	8.7	39	48.60	3.2489	0.0106	12 57 22.9	16.418	0.265	69.2	87 94	13 2153
3861	8.9	0 20	55.10	+3.2209	0.0095	+10 == == 8	16.00		68.7		
3862	8.8	9 39	55.10 3.00	3.2407	0.0102	+10 57 52.8 12 23 41.5	-16.423 16.430	-0.262 0.264	69.2	23 95	11 2099
3863	8.7	40	12.55	3.2733	0.0102	14 42 42.0	16.438	0.266	69.6	85 97 90 161	12 2091
3864	8.43	40	39.49	3.2564	0.0110	13 33 37.4	16.460	0.264	69.2	87 94	14 2143
3865	6.8	40	42.68	3.2365	1010.0	12 8 43.3	16.463	0.262	69.2	85 97	13 2156
1 1							_		,		1
3866	8.0	9 40	46.74	+3.2264	-0.0097	+11 25 15.7	-16.466	-0.261	68.7	23 95	11 2102
3867	8.9	40	47.94	3.2752	0.0117	14 53 34.9	16.468	0.265	69.6	90 161	14 2146
38684	var.5	40	50.08	3.2345	0.0100	12 0 27.8	16.469	0.262	79.6	85 97 752 760	12 2096
3869	8.1	40	59.92	3.2198	0.0095	10 57 44.4	16.477	0.261	68.7	23 95	11 2104
3870	7.8	41	3.41	3.2630	0.0112	14 3 22.4	16.480	0.264	69.6	90 161	14 2147
3871	7.8	9 41	5.18	+3.2155	-0.0093	+10 39 11.2	-16.482	-0.260	69.6	82 160	10 2054
3872	8.6	41	46.16	3.2051	0.0089	9 56 8.0	16.516	0.258	76.9	82 160 445 458	10 2058
3873	8.4	42	5.57	3.2659	0.0113	14 21 7.3	16.532	0.262	69.6	90 161	14 2151
3874	8.6	42	6.67	3.2484	0.0106	13 6 7.7	16.533	0.261	69.2	87 94	13 2160
3875	8.8	42	8.66	3.2212	0.0095	11 8 16.7	16.534	0.259	68.7	23 95	11 2107
3876	8.3	9 42	16.73	+3.2422	-0.0104	+12 40 31.1	-16.541	-0.260	69.2	85 97	12 2099
3877	8.7	42	52.03	3.2417	0.0104	12 40 42.3	16.570	0.259	69.2	85 97	12 2101
3878	7.7	43	8.72	3.2278	0.0098	11 41 23.5	16.584	0.258	68.7	23 95	11 2108
3879	8.7	43	23.06	3.2617	0.0112	14 10 4.1	16.596	0.260	69.6	90 161	14 2154
388o	8.3	43	29.49	3.2081	0.0091	10 15 48.5	16.601	0.255	69.6	82 160	10 2061
3881	8.2	9 44	3.22*	+3.2683	-0.0115	+14 42 9.9	-16.628	-0.259	69.6	90 161	14 2157
3882	7.0	44	5.70	3.2369	0.0102	12 25 30.3	16.630	0.257	69.2	85 97	12 2105
3883	8.3	44	14.85	3.2236	0.0097	11 27 55.5	16.638	0.255	68.7	23 95	11 2112
3884	6.5	44	16.08	3.2535	0.0109	13 38 59.4	16.639	0.258	79.6	87 94 752 760	13 2164
3885	8.7	44	48.58	3.2472	0.0107	13 14 18.1	16.665	0.256	69.2	87 94	13 2166
3886	8.7	9 45	6.29*	+3.2085	-0.0091	+10 24 2.5	-16.68o	-0.252	79.9	82 160 752 760	10 2062
3887	8.8	45	23.47	3.2717	0.0117	15 4 7.0	16.694	0.257	69.6	90 161	15 2123
3888	8.5	46	31.15	3.2045	0.0090	10 11 48.2*		0.250	69.6	82 160	10 2065
3889	8.5	46	38.73*	3.2252	0.0098	11 45 30.6	16.754	0.251	69.0	23 85 95 97	11 2117
3890	9.2		42.37	3.2249	0.0098	11 44 17.6	16.757	0.251	83.1	97 752 760	11 2119
3891	8.2		17.92	}	-		1			82 160	
3892	8.7	9 47 48	16.45	+3.2124 3.2070	-0.0093 0.0091	10 30 4.9	-16.786 16.832	-0.249	69.6 69.6	82 160	10 2067
3893	9.4	48	42.38	3.2070	0.0091	10 30 4.9	16.852	0.247	90.1	752 760	10 2069
3894	8.1	48	43.36*	3.2092	0.0093	10 41 50.5	16.853	0.246	79.9	82 160 752 760	10 2072
3895	9.1	49	2.45	3.2374	0.0104	12 52 15.2*		0.248	92.7	752 R	12 2115
1				ł		,					
3896	8.6	9 49	37.72	+3.2103	-0.0093	+10 51 7.7	-16.896	-0.245	69.6	82 160	10 2075
3897	8.4	49	41.14	3.2155	0.0095	11 15 27.9	16.899	0.245	68.7	23 95	11 2128
3898 3899	8.6	49		3.2572	0.0113	14 25 41.9	16.906	0.248	78.4	90 161 714 715	
3900	9.0 8.9	50	0.37 50.57	3.2165	0.0096	11 21 30.8	16.914	0.245	68.7 60.6	23 95	11 2129
اسودا				3.2531	0.0112	14 12 44.4	16.953	0.246	69.6	90 161	14 2168
Ħ	1 P	D 0.4	1	Roth	8 pr	o.o. Schätz, 8.4	Q -	4	DE000 10 ⁸	2.4 A. O. Draec I	.s. ala A

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.		Zonen		B . D.
3901	8.6	9 ^h 51 ^m 1:2	4 +3:2370	-0:0105	+13° 0' 22.9	-16!961	-0.245	69.2	87	94		13° 2182
3902	9.0	51 3.3	_	0.0091	10 34 47.3	16.963	0.242	69.6		60		10 2079
3903	8.3	51 7.5		0.0112	14 12 3.4*	16.966	0.246	69.6	90 I	61		14 2170
3904	8.5	51 21.1	_	0.0090	10 17 25.6	16.977	0.241	69.6	82 I	6o		10 2081
3905	8.8	51 25.3	7 3.2584	0.0115	14 40 7.0	16.980	0.246	86.7	632 6	33 714	715	[14 2172]
3906	5.01	9 51 29.9	0 +3.2369	-0.0105	+13 2 24.9	-16.984	-0.244	69.2	87	94		13 2183
3907	8.8	51 38.0	1	1	13 24 32.8	16.990	0.244	69.2		94		13 2184
3908	9.2	51 44.8	· · ·	1	12 2 23.9	16.995	0.242	81.2	85 R			[12 2124]
3909	8.9	51 48.3	1	0.0094	11 1 8.2	16.998	0.241	68.7		95		11 2133
3910	8.o ²	51 57.9	0 3.2171	0.0097	11 33 17.9	17.005	0.241	68.7	23	95		11 2134
3911	7.78	9 52 5.2	4 +3.2105	-0.0094	+11 3 11.2	-17.011	-0.241	68.7	23	95		11 2136
3912	8.6	52 18.2	.	0.0099	12 1 54.4	17.021	0.241	79.9		752 61 752	760	12 2126
3913	9.0	52 37.0		0.0092	10 45 54.2	17.036	0.239	69.6		60	,	10 2084
3914	8.4	52 58.0		0.0088	9 54 50.6	17.052	0.238	76.9			458	10 2086
3915	8.7	52 58.7	1	0.0100	12 12 17.1	17.052	0.240	69.6	1	61		12 2128
	8.8			-0.0115	·	1		69.6		61		14 2182
3916		9 53 13.6	.	1	+14 51 39.1	-17.064	-0.242	83.1	1 1			12 2130
*3917 3918	9.0 8.8	53 30.7 53 48.3		0.0103	12 42 51.9 12 22 48.2	17.077	0.240	79.6		52 760 60		12 2130
3919	8.8	53 48.3 54 24.5	1	0.0105	11 22 3.7	17.118	0.237	68.7		95		11 2141
3919	8.6	54 36.7	-	0.0113	14 31 39.0	17.127	0.239	69.2		93 94		14 2186
1			- 1	1			1 -					·
3921	8.8	9 54 50.4	1	1 -	+14 25 36.2	-17.137	-0.239	69.2		94		14 2187
3922	8.6	55 6.6	.	0.0092	10 49 4.2	17.150	0.235	79.9		60 752	760	10 2092
3923	8.2	55 13.3	1	0.0103	12 50 47.7	17.155	0.237	69.2	_ `	94 97		12 2132
3924	8.8	55 23.1		0.0107	13 30 7.2	17.162	0.237	69.2		94 4 -		13 2194
3925	9.1	55 26.7	6 3.2560	0.0115	14 53 13.1	17.165	0.238	69.6	l	61		14 2190
3926	8.9	9 55 41.5	8* +3.2027	-0.0091	+10 42 13.4*	-17.176	-0.234	79.9	1		760	10 2095
3927	8.6	55 47.7		0.0091	10 32 25.1	17.181	0.233	83.1		52 760		10 2096
3928	8.5	55 49.8	1	0.0116	14 56 31.4	17.182	0.237	69.6	1	61		15 2157
3929	8.6	56 8.2	-	0.0114	14 43 59.8	17.196	0.237	69.6	'	61		14 2192
3930	9.0	56 28.9	4 3.2363	0.0107	13 27 4.0	17.212	0.235	90.1	752 7	60		13 2196
3931	8.9	9 56 43.9	9 +3.2098	-0.0095	+11 21 26.2	-17.223	-0.232	68.7	23	95		11 2153
3932	8. o	56 52.5	9 3.2437	0.0110	14 4 18.0	17.229	0.235	69.6	90 I	61		14 2193
3933	7.34	56 54.4		1	10 30 9.5	17.231	0.231	69.6	I .	60 .		10 2100
3934	8.7	56 55.0		1	13 29 0.3	17.231	0.234	69.2		94		13 2197
3935	8.2	57 4.2	6 3.2265	0.0103	12 43 31.1	17.238	0.233	69.2	85	97		12 2137
3936	7.3	9 57 26.6	9 +3.2199	-0.0100	+12 13 54.8	-17.255	-0.232	69.2	85	97		12 2138
3937	1.8	57 41.7	8 3.2443	1110.0	14 11 59.8	17.266	0.233	69.6		61		14 2196
3938	8.9	58 3.8	7 3.2120	0.0096	11 38 29.4	17.282	0.230	68.7	23	95		11 2161
3939	8.7	58 11.2		0.0107	13 27 11.3	17.288	0.232	69.2	87	94		13 2199
3940	8.7	58 13.4	7 3.2067	0.0094	11 13 36.1	17.289	0.229	68.7	23	95		11 2162
3941	9.0	9 58 46.1	6 +3.2298	-0.0105	+13 8 45.5	-17.313	-0.230	69.2	87	94		13 2202
3942	8.9	58 55.5		0.0107	13 34 6.0	17.320	0.230	79.6		94 752	760	
3943	8.6	58 56.8		0.0095	11 30 19.4	17.321	0.228	78.o		95 714		11 2163
3944	9.2	58 57.7		0.0095	11 31 47.7	17.322	0.230	91.3	715 R			
3945	7.2	59 54.1	7 3.2315	0.0106	13 23 25,9	17.363	0.228	69.2	87	94		13 2206
3946	8.4	10 0 3.5	7 +3.2117	-0.0097	+11 47 8.9	-17.370	-0.227	78.o	23	95 714	715	11 2166
3947	8.8	0 17.4		0.0114	14 45 59.8*	17.380	0.229	79.9	•	61 752		9
3948	8.9	o 38.8		1	14 32 11.2	17.396	0.228	79.6		94 752		
3949	8.9	0 48.2		1	11 34 25.6	17.403	0.225	68.7	1	95		11 2170
3950	8.5	0 53.3			13 38 1.9	17.406	0.227		87	94		13 2208
	1 5	5 4.5; BD 5.5		7.3; Schä	tz. 8.0 8.0	8 BD 7.2	4 (6.8 7.8	8 BD	8.o		

Nr.	Gr.	A	R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl	L 187	5	Ргаес.	Var.	Ep.		Zo	nen		В.	D.
3951	9.2	10р	12	10.23	+3.2064	-0:0095	+110	26' 41	1.6	-17:418	-0.224	78.0 77.0	5 B	eob.			I 1° 2	173
3952	6.o ¹			16.09	3.1962	0.0090		36 3		17.423	0.223	90.1	762	764			10 2	
3953	8.4		1	33-34	3.2200	0.0101		36 2		17.435	0.225	69.2	91	99			I2 2	147
3954	1.3		1	42.80	3.2194	0.0101	12	34 3	8.1	17.442	0.224		Fu	nd, C	at.		12 2	149
3955	8.8		I	53.12	3.2333	0.0108	13	44 I	3.9	17.449	0.225	69.3	101	103			13 2	212
3956	9.1	10	2	38.91	+3.2031	-0.0093	+11	17 4	3.0	-17.482	-0.221	75.8	s B	eob.			11 2	170
3957	7.4			53.78	3.1899	0.0087	1	12 1	- I	17.493	0.220	68.2	6	13			10 2	· · · ·
3958	8.9		3	46.78	3.2139	0.0099		18 39		17.530	0.220	68.2	9	15	19		12 2	
3959	8.3		3	48.08	3.2125	0.0098	•	11 3		17.531	0.220	69.2	91	99	•		12 2	
3960	8.5		4	0.16	3.2152	0.0100	12	26 2	1.6	17.540	0.220	68.2	9	15	19		12 2	:161
3961	8.2	10	4	54.10	+3.2167	-0.0101	+12	30 1	5.5	-17.578	-0.218	68,2	9	15	19		12 2	162
3962	7.1		4	54.87	3.2323	0.0108	8	58 1		17.579	0.219	69.3	101	103	•,		14 2	11
3963	9.0		5	4.70	3.2327	0.0109		0 5		17.585	0.219	69.3	101	103			14 2	: 11
3964	9.0		5	9.22	3.2407	0.0113		41 5		17.589	0.220	69.3	101	103			14 2	11
3965	8.9		5	55.42	3.1953	0.0091		54 5		17.620	0.215	79.2	6	_	762	764	11 2	1
3966	اً م	٠,	6			-0.0099	l		ا۔	6.6			762	764	•			
3967	9.2 8.7 ²	10	6	31.52 42.95	+3.2120	0.0101	+12	45 48	_	-17.646 17.654	-0.215 0.215	90.1 69.2	91	99			12 2	
3968	9.0		6	55.69	3.2159	0.0086		45 4°		17.663	0.213	8o.8		eob.			I2 2 IO 2	· II
3969	9.0 8.4		7	11.09	3.2003	0.0093	1	27 30	. "	17.673	0.212	68.2	ء ا	15	19		11 2	· I
3970	8.8		7	13.46	3.2355	0.0111	1	29 2		17.675	0.215	69.3	101	-	• 7		14 2	- 1
			•	-	1	1	l .				_			•				- 1
3971	8.4	10	7	18.39	+3.2099	-0.0098	+12		- 1	-17.678	—0.213	69.2	91	99			12 2	
3972	8.9		7	30.30	3.2102	0.0098	•	20 5		17.686	0.213	69.2	91	99			12 2	- 1
3973	8.8	Ì	7	33.60	3.1961	1000.0	11	7 34	1	17.689	0.212	68.2	9	15	19		II 2	·
3974	8.8		8	29.63	3.2108	0.0099	12		3.7	17.727	0.211	68.2	9	15	19		12 2	· 1
3975	8.0		0	29.81	3.2085	0.0098	12	17 39	9.0	17.727	0.211	69.2	91	99			12 2	177
3976	8.53	10	9	7.10	+3.2283	-0.0108	+14	5 20	0.4	-17.753	-0.211	69.3	101	103			14 2	225
3977	9.0		9	7.52	3.2140	0.0101	12	-	4.7	17.753	0.210	69.2	91	99			I 2 2	1 4
3978	9.2		9	30.27	3.2073	0.0098	1	17 2		17.768	0.209	68.2	9	15	19		12 2	_ 1
3979	6.44		9	58.07	3.2302	0.0110	14		2.9	17.787	0.210	69.3	101	103			14 2	i i
3980	8.3		10	15.08	3.2205	0.0105	13	32 10	0.6	17.798	0.209	69.2	91	99			13 2	230
* 3981	8.4	10	10	25.07	+3.1889	-0.0089	+10	44 1	3.7	-17.805	-0.206	68.2	6	13			10 2	132
3982	8.8		10	46.23	3.2129	0.0101	12	54 53	3.2	17.819	0.207	69.2	91	99			13 2	232
3983	8.4		11	3.65	3.2218	0.0106	13	44	1.3	17.831	0.207	69.3	101	103			13 2	233
3984	8.8		11	4.97	3.2193	0.0104	-	31 13		17.832	0.207	69.2	91	99			13 2	234
3985	8.4		11	6.83	3.2012	0.0095	11	54 39	0.2	17.833	0.206	68.2	9	15	19		12 2	185
3986	7.6	10	11	42.66	+3.2155	-0.0103	+13	14 4	7.6	-17.857	-0.206	69.2	91	99			13 2	237
3987	8.9		11	42.95	3.2171	0.0104		23 1	- 1	17.857	0.206	90.1	762	764			13 2	236
3988	8.4		11	43.32	3.2302	0.0111	14	33 28	8.4	17.858	0.207	79.7	101	103	762	764	14 2	
3989	8.6		11	44.I I	3.1956	0.0092		27 42	- 1	17.858	0.204	68.2	9	15	19		II 2	203
3990	8.7		11	55.11	3.2171	0.0104	13	25	7.2	17.865	0.206	69.3	101	103			13 2	238
3991	9.0	10	12	3.39	+3.1875	-0.0088	+10	45 18	8.6	—17.871	-0.203	90.1	762	764			10 2	135
3992	8.8			17.70	3.2111	0.0101		55 9	- 1	17.880	0.204	69.2	91	99			13 2	
3993	8.7			38.76	3.2073	0.0099		36 34	- 1	17.894	0.203	68.2	9	15	19		12 2	
3994	8.o			50.50	3.1844	0.0087	10	32 47	7.6	17.902	0.202	68.2	6	13			10 2	139
3995	8.4 5			57.62	3.1775	0.0084	9	54 53	3.6	17.906	0.201	77.2	6	13	632	633	10 2	
39966	8.9	10	13	9.88	+3.2311	-0.0112	+14	48 4	5.6	-17.915	-0.204	69.3	101	103			14 2	232
3997	8.9		-	11.39	3.2229	0.0107		4 4		17.915	0.204	69.3	101	103			14 2	
3998	8.6			19.93	3.1972	0.0094		45 42	1	17.921	0.202	68.2	9	15	19		11 2	- 1
3999	8.6		-	39.88	3.1939	0.0092		29 44	- 1	17.934	0.201	68.2	9	19	-		11 2	
4000	8.2			47.39	l .	1		58 4		17.939	1		91	99			12 2	- 1
	1 10	D 5.0				3 BD				8 c		hlich; BD			δ Ω .	, " Q	8.9	٠.
						7:5 15"B		JUAL.	0.0	v.3	- 700	incu, DD	o•1		- 0.2	+ /.0	0.9	s
)·J			J,	. J P													

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Dec	1. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zo	nen		B. D.
4001	8.8	10 ^h 14 ¹	^m 50.74	+3:1949	-0.0093	+116	42' 24"	-17 " 980	-0.199	68.2	9	19			1102210
4002	9.0	14	56.14	3.2024	0.0097	I 2	24 20.4	17.984	0.199	69.2	91	99			12 2195
4003	8.1	15	15.58	3.1904	0.0091	11	19 47.0	17.996	0.198	68.2	9	19			II 2212
4004	8.9	15	23.32	3.2089	0.0101	13	3 30.0	18.001	0.199	69.2	.91	99			13 2244
4005	1.8	15	30.50	3.1968	0.0094	11	57 4.2	18.006	0.198	68.2	9	19			12 2200
4006	8.7	10 15	49.34	+3.1802	-0.0086	+10	25 22.6	-18.018	-0.196	68.2	6	13			10 2144
4007	9.0	15		3.1981	0.0095	12	-	li i	0.197	68.2	وا	19			12 2203
4008	8.8	16		3.2272	1110.0	14	52 37.0	l.	0.198	79.7	101	103	762	764	14 2236
4009	8.5	16	43.67	3.2232	0.0109	14	32 11.7	18.052	0.197	69.3	101	103			14 2237
4010	7.0	17	42.32	3.1867	0.0089	11	13 11.7	18.090	0.193	68.2	6	13			11 2217
4011	8.9	10 18	5.09	+3.1944	-0.0094	+11	59 20.7	-18.104	-0.193	68.2	9	19			12 2208
4012	8.6	18	5.75	3.2180	0.0107		13 22.9	1 - '	0.194	69.3	101	103			14 2240
4013	8.0	18		3.2086	0.0102		21 47.2	1 .	0.193	69.2	91	99			13 2252
4014	8.3	18	19.80	3.1920	0.0093	_	47 26.4	1	0.192	68.2	و ا	19			11 2219
4015	8.6	18	20.27	3.1890	0.0091	•	30 14.1	_	0.192	68.2	وا	19			11 2220
	8.4	10 18	05.45		-0.0086		a4 =0 :	1	1	68.2	1	•			
4016	8.7	18	25.45 40.86	+3.1797	0.0088		36 58.1 58 45.6		1	68.2	6	13			10 2147
4017 4018	8.0	18	•	3.1832	0.0092		47 23.1		0.191	68.2		13			11 2221
4019	9.1	18		3.1915	0.0092		36 50.4	1	0.191	90.1	9 762	19 764			II 2222
4020	8.4	19	0 00	3.2116	0.0103	_	47 18.7	1	0.191	69.2	91				13 2253 13 2254
	1	-	_	_				_		•	1	99			
4021	7.6	10 19		+3.1837	-0.0088	+11	8 21.3		1	68.2	6	13			11 2225
4022	8.6	19		3.2226	0.0110		53 6.7	1 - '	0.191	79.7	101	103	762	764	14 2243
4023	8.1	20	0.09	3.2040	0.0100	13		1 - 1	0.190	69.2	91	99			13 2256
4024	7.9	20	4.47	3.2158	0.0107		15 42.9		0.190	69.3	101	103			14 2244
4025	8.6	20	28.9 0	3.1824	0.0088	11	4 54.6	18.193	0.187	68.2	6	13			11 2228
4026	6.9	10 20	34.43	+3.1912	-0.0093	+11	57 7-5	-18.196	-o.188	69.2	91	99			12 2211
4027	1.8	20	37.25	3.2028	0.0099	13	4 51.6		0.188	90.1	762	764			13 2258
4028	6.4 ¹	21	2.82	3.1749	0.0084	10	23 56.0	18.214	0.186	68.2	6	13			10 2152
4029	8.8	21	6.31	3.1760	0.0085	10	30 55.6	18.216	0.186	90.1	762	764			10 2153
4030	8.9	21	9.73	3.2210	0.0110	14	54 25.7	18.218	0.189	79.7	101	103	762	764	15 2203
4031	8.9	10 21	17.37	+3.1982	-0.0097	+12	43 7.0	-18.223	-0.187	76.2	91	99	762		12 2213
4032	9.03	21	41.90	3.1699	0.0081	9	57 30.4	18.238	0.184	86.3	632	633	·		[10 2154]
4033	8.8	21	50.23	3.2086	0.0103	13	47 35-5	18.243	0.187	69.2	91	99			13 2261
4034	8.0	21	50.62	3.1915	0.0093	12	7 38.3	18.243	0.185	68.2	9	19			12 2215
4035	7.6	22	2.62	3.2097	0.0104	13	55 35-3	18.250	0.186	69.3	101	103			14 2251
4036	7.73	10 22	7.56	+3.2204	-0.0110	+14	58 53.4	-18.253	-0.187	69.3	101	103			15 2206
4037	8.5	22		3.1717	0.0083		12 14.6		0.183	76.2	6		445	458	
*4038	8.9		34.22	3.2076	_		47 21.3	1 -	1	69.3		103		,	13 2265
4039	7.6	22	-	3.1774	0.0086		47 40.7	-	-	68.2	6	13		,	10 2160
4040	8.9	22		3.1809	0.0088	11		1 -		68.2	9	19			11 2235
4041	7.7	10 22			-0.0097				l	4			102		
4041	8.8	23		+3.1975			49 32.5 47 1.4		1	69.3 83.2		101 762	_		12 2217 14 2252
40434	8.6	_	47.87	3.1907			16 13.2		1	69.2	91	99	104		12 2219
4044	9.1		14.32	3.1967	0.0091		53 53.2	_i .		79.2	91		762	764	11 2238
4045	8.3		45.97	3.1741	0.0084		41 30.0	L	1	68.2	6	13	,	, 54	10 2162
	1									ł		_			
4046	8.4	10 24		í	-0.0091		48 34.8	1		68.2	9	19			11 2239
4047	6.3 ⁵		31.35	3.2135	0.0108		46 40.3	1				103			14 2255
4048 4049	8.36		33.53* 38.44	3.1673	0.0081		3 52.6	1	1		1	eob.			10 2165
4050	7·9 8.7		55.01	3.2013	1		33 39.6	1	I .	69.2 69.2	91 91	99 99			13 2271
4-30		_				_								'	13 2272
li	1 B	D 7.0	2	BD 9.5; S	Schätz, Q.O.	9.0	8	BD 7.2	4	9m2 praec.	110 6	0" A		5	Röthlich

Nr.	Gr.	A.R. 18	75	Praec.	Var.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zor	nen	B. D.
4051	4.0	10 ^h 26 ^m 1	3:70 -	+3:1655	-0:0080	+ 9°56′56.9	-18:399	-0:176		Fund, C	at.	10°2166
4052	8.8	26 1		3.1750	0.0085	10 56 2.9	18.399	0.176	68.2	9 19		11 2243
4053	8.7		7.08	3.2092	0.0106	14 29 45.4	18.412	0.178	69.3	101 103		14 2257
4054	8.7	_	6.48	3.1718	0.0084	10 39 20.4	18.418	0.175	68.2	6 13		10 2167
*4055	7.7		9.05	3.1937	0.0097	13 1 6.5	18.442	0.175	69.2	91 99		13 2274
4056	8.9	10 27 4	4.69	+3.1915	-0.0096	+12 49 29.8	-18.451	-0.175	68.2	9 19		12 2227
4050	8.6	1 - 1	4.99	3.1902	0.0095	12 45 28.3	18.468	0.173	68.2	9 19		12 2229
4058	8.7	_	7.25	3.2046	0.0104	14 15 33.9	18.470	0.174	69.3	101 103		14 2261
4059	9.3		8.38	3.2037	0.0104	14 17 24.9	18.499	0.173	90.1	762 764		14 2265
4060	9.2		0.83	3.1820	0.0091	12 0 41.1	18.500	0.171	68.2	9 19		12 2231
		-	- T	•		•	_	1				
4061	9.2	·	•	+3.1810	-0.0090	+11 55 28.7	-18.506	-0.171	79.2	9 19	762 764	12 2232
4062	9.1	_	8.28	3.1842	0.0092	12 16 30.4	18.510	0.171	79.7	91 99	762 764	• •
4063	7.6	,	9.65	3.1840	0.0092	12 15 36.8	18.511	0.171	69.2	91 99		12 2235
4064	7.7		4.25	3.2048	0.0105	14 27 33.0	18.513	0.172	69.3	101 103		14 2266
4065	8.4	29 3	6.52	3.1652	0.0080	10 15 17.3	18.515	0.169	68.2	6 13		10 2173
4066	8.6	10 30	5.29	+3.1778	-0.0088	+11 40 19.8	-18.531	-0.169	68.2	9 19		11 2252
4067	1.8	30	6.03	3.2063	0.0106	14 41 38.4	18.531	0.171	69.3	101 103		14 2269
4068	7.81	30 2	3.32	3.1947	0.0099	13 30 50.8	18.541	0.170	69.2	91 99	•	13 2280
4069	8.5	30 3	8.03	3.1621	0.0079	10 1 23.3	18.549	0.167	76.2	6 13	445 458	10 2176
4070	9.3	30 4	6.61	3.1750	0.0087	11 27 9.5	18.554	0.168	82.8	19 762	764	11 2254
4071	8.7	10 30 5	6.44	+3.1892	-0.0096	+13 0 7.5	-18.559	-0.168	69.2	91 99		13 2281
4072	8.9		6.38	3.2051	0.0106	14 46 14.3	18.575	0.168	69.3	101 103		14 2273
4073	8.8	_	0.98	3.2061	0.0107	14 54 57.1	18.584	0.168	76.2	l ,	762	15 2230
4074	8.3		6.62	3.2030	0.0105	14 36 0.1	18.587	0.167	69.3	101 103	•	14 2275
4075	8.3		3.99	3.2033	0.0105	14 40 8.5	18.596	0.167	69.3	101 103		14 2277
		_			-			'	, ,		-6-	
4076	9.0	_		+3.1917	-0.0098	+13 26 8.6	-18.598	-0.166	76.2	91 99	762	13 2283
4077	8.3 8.8	, ,	0.28	3.1914	0.0098	13 24 44.0 10 42 46.9	18.600	0.166	69.2 68.2	91 99 6 13		13 2284
4078 4079	8.9		8.96	3.1865	0.0082	12 57 37.6	18.621	0.164	69.2	6 . 13 91 99		10 2179 13 2287
4080	9.0		7.05*	3.1681	0.0093	10 59 10.9*	18.636	0.165		6 13	764	11 2260
li i		-	i i			_			75.5			
4081	8.7			+3.1632	-0.0080	+10 28 27.9	-18.646	-0.162	79.2	6 13	762 764	
4082	9.3		4.66	3.1965	0.0102	14 13 6.6	18.656	0.163	90.1	762 764		14 2280
4083	8.3		0.41	3.1829	0.0093	12 43 46.1	18.659	0.162	69.2	91 99		12 2242
4084	8.0		8.26	3.1988	0.0104	14 37 50.4	18.690	0.161	69.3	101 103		14 2281
4085	8.7	35	4.20	3.1888	0.0097	13 32 13.2	18.693	0.161	79.7	91 99	762 764	
4086	8.0	10 35	5.91	+3.1698	0.008 5	+11 23 31.0	-18.694	-0.159	68.2	9 19		11 2268
4087	8.9	35 1	I .	3.1981	0.0104	14 35 33.3	18.697	0.161	69.3	101 103		14 2283
4088	8.7	35 1	8.49	3.1963	0.0103	14 24 31.6	18.700	0.160	69.3	101 103		14 2284
4089	8.7	35 2	-	3.1936	0.0101	14 7 28.4	18.705	0.160	79.7	101 103	762 764	
4090	8.5	35 3	8.58	3.1839	0.0094	13 4 18.0	18.711	0.159	69.2	91 99		13 2292
4091	7.6	10 35 4	2.04	+3.1658	-0.0082	+11 0 33.0	-18.713	-0.158	68.3	6 13		11 2269
4092	8.6	35 5		3.1626	0.0081	10 40 43.6	18.721	0.157	68.2	6 13		10 2188
4093	9.7	36 I		3.1558	0.0076	9 55 2.3	18.730	0.157	85.6	458 632	633	[10 2189]
4094	8.8	36 3		3.1835	0.0095	13 8 51.5	18.738	0.157	69.2	91 99		13 2294
4095	9.0	36 4	1	3.1625	1800.0	10 45 57.5	18.746	0.156	79.2		762 764	
ì			1							l .		
*4096	neb.		. 1	+3.1756	-0.0090 0.0087	+12 21 29.2	-18.764	-0.155	95.4 68.2	R(2)		12 2249
4097	9.1 8.8	37 2	- 1	3.1711		11 51 23.0 13 39 11.8	18.769	0.155	69.3	9 19		11 2272
4098	9.1	37 4		3.1864	0.0097 0.0087	13 39 11.8	18.775	0.155	68.2	101 103		13 2295
4099 4100	7.7	37 4	1.01	3.1719 3.1637			l	0.154		9 19		12 2250
*····		•			0.0002	, 11 1 52.0	10.700	0.1541	, 00,2	. • .3		22/3
E I	1 10	D mar Schi	u 0	~ 0								

¹ BD 7.3; Schätz. 7.8 7.8

Nr.	Gr.	A.R. 18	75	Praec.	Var.	Decl.	1875	Praec.	Var.	Ep.		Zoi	nen		В	. D.
4101	9.0	10 ^h 38 ^m 2	-	+3:1559	-0.0077	+10°	11' 6"2	-18.799	o."152	79.2	6	13	762	764	100	2197
4101	9.0 8.9	-	0.09	3.1859	0.0077	13 4		18.815	0.152	69.2	91	99	102	104		2298
D) '	8.6	•	8.96	3.1593	0.0098	ľ	40 45.6	18.819	0.153	68.2	6	13			_	2199
4103				3.1593	0.0079			18.836		69.2	91	99				
4104	6.5		2.30	·	_	_	24 21.0	18.836	0.151	68.2	6				-	2302
4105	8.8	• • •	2.61	3.1546	0.0076		10 32.1		0.150			13				
4106	6.1			+3.1938	-0.0104		51 15.0	-18.839	0.152	69.3	101	103			_	2294
41071	8.9		7.21	3.1884	0.0100		14 36.1	18.843	0.151	69.3	101	103			_	2295
4108	8.4		1.68	3.1681	0.0086		50 46.9	18.846	0.150	68.2	9	19				2277
*4109	neb.		9.79	3.1732	0.0089		28 39.6	18.850	0.150	95.4	R(2	•			l .	2253
4110	8.4	40 2	3.25	3.1831	0.0096	13 4	41 23.1	18.856	0.150	69.2	91	99			13	2304
4111	9.2	10 40 3	0.79 1	+3.1931	-0.0104	+14 5	53 28.6	—18.860	-0.150	69.3	101	103			15	2246
4112	8.7	40 3	1.22	3.1882	0.0100	14	19 19.7	18.860	0.150	79.7	101	103	762	764	14	2297
4113	8.7	40 4	1.04	3.1515	0.0074	9 !	54 30.5	18.865	0.148	76.2	6	13	464	465	10	2204
4114	8.6	40 4	7.45	3.1855	0.0098	14	2 14.1	18.868	0.149	83.2	103	762	764		14	2298
4115	8.0	41 1:	2.45	3.1607	0.0081	11	6 5.5	18.881	0.147	68.2	9	19			11	2280
4116	8.5	10 41 2	5.78	+3.1916	-0.0103	+14	52 14.3	-18.887	-0.148	69.3	101	103			14	2299
*4117	9.0	41 3	0.57	3.1831	0.0097	13	52 4.3	18.890	0.148	79.7	91	99	762	764	13	2306
4118	9.0		6.13	3.1721	0.0089	12		18.892	0.147	69.2	91	99	-		_	2257
4119	9.5	_	7.75	3.1556	0.0078		34 51.0	18.903	0.146	90.2	762	766				2205
4120	9.1	_	9.18	3.1592	0.0080	11	5 5.9	18.918	0.145	79.2	9	19	762	766	11	2282
4121	7.9	10 42 2	9.70	+3.1570	-0.0079	+10	49 4.6	-18.918	-0.145	68.2	6	13			10	2208
4122	8.52		0.89	3.1539	0.0077	10 2	25 50.1	18.919	0.144	68.2	6	13			10	2207
4123	5.1		1.16	3.1599	0.0081		12 21.7	18.924	0.144		Fu	nd. C	at.		11	2283
4124	8.7	42 4	1	3.1784	0.0094		30 11.5	18.926	0.145	69.2	91	99				2310
4125	9.1		7.54	3.1893	0.0102		51 42.5	18.932	0.145	69.3		103			_	2301
4126	8.7		1	+3.1788	0.0095			-18.933		79.7 83.2	91	000	762	764		-
*4127	8.8		1.01	3.1788			35 29.3	1 :	-0.145 0.145	79.7 63.2 84.9 92.8	-	99 <i>a</i> 2764		704	{13	2311
4127	8.4		8.92	3.1700	0.0095		35 27.3	18.933 18.942			101	103		767	,	2251
4120	8.6		·	•		10 2	56 34.8		0.145	79.7	6	13	762	766	-	2210
4130	8.7	_	4·43 2.74*	3.1534	0.0077		29 5.3° 28 13.2	18.945 18.949	0.143 0.144	79.2	99	-	103	•		2312
1			- 1	3.1771		_		'''	, ,	74-5	99		103	104	-	- 1
4131	8.6	10 43 5	6.87 -	+3.1568	-0.0079	+10 (59 30.8	-18.960	-0.142	68.2	9	19				2288
4132	8.8	43 5	9.05	3.1704	0.0089		12 11.7	18.961	0.142	83.2	99	766	767			2264
4133	8.7	44	9.02	3.1650	0.0085		3 27.8	18.966	0.142	68.2	9	19				2265
4134	8.2	44	9.70	3.1720	0.0090		55 46.5	18.966	0.142	69.2	1	101	103		_	2315
4135	7.1	44 3	4.24	3.1660	0.0086	12 1	14 29.9	18.978	0.141	68.2	9	19			13	2266
4136	8.2	10 44 4	1.29	+3.1475	-0.0073	+9!	53 36.6*	-18.981	-0.140	79.6	5 E	Beob.			01	2212
4137	8.4		5.00	3.1821	0.0098		19 44.6	18.987	0.141	79.7	_	103	762	764		2305
4138	9.1		0.32	3.1570	0.0080		9 35.5	18.990	0.140		766		-			2290
4139	8.2		8.37	3.1810	0.0098		13 43.4	18.994	0.141	69.3		103				2307
4140	9.0		2.20	3.1643	0.0085		7 38.8	18.996	0.140	68.2	9	19				2268
4141	8.5	10 45 2	4.69 -	+3.1633	-0.0085	+12	1 13.7	-19.001	-0.139	68.2	9	19			12	2269
4142	9.0		1.02	3.1827	0.0099		30 21.1	19.004	0.140	69.3	101	103				2308
4143	8.5		7.80	3.1766	0.0095		45 42.5	19.008	0.140	69.2	91	99				2318
4144	8.5	46 10		3.1617	0.0084		57 4.9	19.025	0.138	68.2	9	19				2270
4145	7.9	46 4		3.1752	0.0094		47 0.2	19.039	0.137	69.2	91	99				2320
4146	8.5			+3.1723	-0.0092		24 37.9	-19.040	-0.137	69.2	91	99		ł	_	2319
4147	8.8		2.91	3.1631	0.0092	_	13 17.6	19.042	0.137	68.2	91	19		- 1	-	2271
4148	8.9		6.74*	3.1609	0.0084		58 33.7*	1	0.136	79.2	9	-	762	764		2272
4149	7.7		2.48	3.1683	0.0090		2 10.5	19.049	0.135	69.2	91	99	102	154		2322
4150	9.0		3.73	3.1680		_	13 33.0	1		-	762	764				2326
						, -5 -	5 55.5	,	33 (, ,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,		,			- J	J
H	• 9	3 praec. 3	0 2 A.	- 1	BD 9.0											

Nr.	Gr.	A	.R. :	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zoi	nen		В.	D.
4151	8.6	10p	40 ^m	17:79	+3:1496	-0:0076	+10°47' 22"3	-19.107	-0.131	68.2	6	13			100	2223
4152	8.1		50	9.20	3.1739	0.0096	14 13 30.0	19.130	0.131	69.3	101	103			i	2319
4153	8.8		-	19.00	3.1618	0.0086	12 37 1.6	19.134	0.130	68.2	9	19			ľ	2275
4154	9.0		50	36.09	3.1768	0.0098	14 41 58.5	19.142	0.130	90.2	762	767			14 2	2321
4155	9.4		50	42.39	3.1748	0.0097	14 26 37.5	19.145	0.130	69.3	101	103			[14 :	2322]
4156	9.4	10	51	1.00	+3.1453	-0.0073	+10 26 26.1	-19.153	-0.128	90.2	766	767			10 2	2224
4157	9.0		51	2.15*	3.1450	0.0073	10 24 43.8	19.153	0.128	81.4	5 B	eob.			10 :	2225
4158	8.6		51	9.14	3.1664	0.0090	13 22 59.0	19.156	0.128	69.2	91	99			13 :	2328
4159	9.0		51	12.76	3.1514	0.0078	11 19 19.8	19.158	0.128	68.2	9	19			11 :	2297
4160	9.0		51	19.13	3.1707	0.0094	14 0 5.6	19.160	0.128	69.3	101	103			14 :	2323
4161	8.51	10	51	23.57	+3.1442	-0.0072	+10 20 22.1	-19.162	-0.127	68.2	6	13			10 2	2226
4162	7.4		51	40.07	3.1441	0.0072	10 22 8.1	19.169	0.127	68.2	6	13			10 2	2227
*4163	8.5		51	43.54	3.1697	0.0093	13 56 48.0	19.171	0.128	69.3	101	103			14 :	2324
4164	9.7		52	13.45*	3.1404	0.0070	9 55 4.1	19.184	0.125	86.9	445	458	832		(10	2228]
4165	8.6		52	52.20	3.1583	0.0085	12 33 55.1	19.200	0.125	69.2	91	99			12 :	2281
4166	8.51	10	52	54.16	+3.1564	-0.0083	+12 18 11.0	-19.201	-0.125	68.2	9	19			12 :	2282
4167	7.4		53	1.12	3.1443	0.0073	10 36 0.8	19.204	0.124	68.2	6	13			10 :	2230
4168	6.8		53	9.40	3.1566	0.0083	12 22 24.2	19.207	0.124	68.2	9	19			12 :	2284
4169	9.1		53	39.70	3.1608	0.0087	13 3 30.6	19.220	0.123	90.2	762	766			13	2337
4170	8.2		54	14.38	3.1571	0.0084	12 38 31.1	19.234	0.122	68.2	9	19			12 :	2288
4171	8.9	10	54	29.82	+3.1712	-0.0097	+14 42 22.7	-19.241	-0.122	69.3	101	103			14 :	2330
4172	8.32		54	30.53	3.1573	0.0085	12 43 13.6	19.241	0.122	68.2	9	19				2289
4173	9.0		54	51.71	3.1534	0.0082	12 12 38.4	19.256	0.121	68.2	9	19			12 :	2290
4174	8.7		55	19.47	3.1603	0.0088	13 18 52.1	19.261	0.120	69.2	91	99			13 :	2340
4175	9.0		55	31.67	3.1673	0.0094	14 21 50.0	19.266	0.120	69.3	101	103			14 :	2331
4176	8.8	10	55	35.63	+3.1665	-0.0094	+14 15 55.5	-19.268	-0.120	69.3	101	103			14:	2332
4177	9.0		55	39.29	3.1413	0.0072	10 34 5.4	19.269	0.119	68.2	6	13				2234
4178	8.9		55	45.53	3.1429	0.0073	10 48 53.8	19.271	0.119	82.8	13	762	766			2236
4179	8.5		56	44.96	3.1620	0.0090	13 50 16.2	19.295	0.117	69.2	91	99			13 2	2345
4180	8.8		57	7.76	3.1503	0.0080	12 9 28.5	19.304	0.116	68.2	9	19			12 :	2294
4181	8.2	10	57	25.41	+3.1399	-0.0071	+10 37 21.4	-19.311	-0.115	68.2	6	13			10 :	2240
4182	8.8		57	35.24	3.1646	0.0093	14 24 21.0	19.315	0.116	69.3	101	103				2338
4183	8.68		57	39.17	3.1680	0.0097	14 55 19.8	19.317	0.116	69.3	101	103			15 :	2282
4184	7.14		57	59.44	3.1570	0.0087	13 20 25.3	19.325	0.115	90.2	762	764	766		13 :	2348
4185	8.8		58	42.63	3.1360	0.0069	10 14 16.9	19.341	0.113	68.2	6	13		i	10 2	2243
4186	8.5	10	59	7.79	+3.1517	-0.0083	+12 45 50.3	-19.351	-0.112	68.2	9	19			12 :	2300
4187	7.25		59		3.1546	0.0086	13 14 32.0	19.354	0.112	69.2	91	99				2350
4188	8.6		59	21.39	3.1535	0.0085	13 4 53.9	19.356	0.112	90.2	762	766			13 :	2351
4189	8.7		59	34.72	3.1557	0.0087	13 28 42.8	19.361		69.2	91	99			13 :	2352
4190	9.3		59	41.72	3.1595	0.0091	14 5 39.8	19.364	0.112	81.3	103	R			[14:	2340]
41916	8.7	10	59	42.34	+3.1397	-0.0072	+10 58 56.1	-19.364	-0.111	68.2	9	19			11:	2308
4192	8.8	l	59	48.33	3.1338	0.0067	10 3 46.5	19.367	0.110	76.2	6	13	445	458		2244
4193 ⁷	8.8		-	55.08	3.1648	0.0095	14 56 52.2	1	1	79-7		103	762	766	-	2288
4194	8.0				3.1546	0.0086	13 22 42.8	19.370	1	69.3		103		i		2354
4195	8.4	11	0	6.29	3.1371	0.0070	10 38 4.7	19.373	0.110	68.2	6	13			10 :	2245
4196	8.7	11	0	17.04	+3.1619	-0.0093	+14 35 58.6	-19.377	-0.111	90.2	762	766			14 :	2341
4197	9.4		0	31.10	3.1619	0.0093	14 38 19.8	19.383	0.110	81.3	101	R			_	2342]
4198	9.0		0	•	3.1566	0.0088	13 49 56.5	19.384		69.2	91	99			ľ	2356
4199	8.5		0		3.1345	0.0068	10 17 52.5	19.384		68.2	6	13				2248
4200	···· ⁸	J	0	0 .0	3.1424						9	19			111 2	2311
	1 B 5 BD 7	D 9.0 .8			BD 7.8;	Schätz. 8.; B. 7	5 8.2 10 ^m o seq. 4 ⁸ 2!2	⁸ BD 8.1; A.	Schätz. 8 ⁸ Dpl. 8.8	.7 8.5 3 8.9; med	3 1	4 7.5	[8.0]	6.7	; BD	6.5

Nr.	Gr.	A.	R. 1	1875	Praec.	Var. saec.	Dec	l. 18	875	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zo	nen		В	. D.
4201	7.81	IIp	om	41:55	+3:1380	-0:0071	+100	53	16.8	-19:387	-0.109	68.7	13	24	165		100	2250
4202	9.0		0	51.92*	3.1378	0.0071	10	52	16.2	19.390	0.108	79.2	13	24	762	766	10	2251
4203	7.4		0	52.70	3.1553	0.0088	13	41	21.4	19.391	0.109	69.2	91	99			13	2358
4204	7.9 ²		I	4.71	3.1604	0.0092	14	31	52.8	19.395	0.109	90.2	766	767			14	2345
4205	8.28		I	5.17	3.1581	0.0090	14	10	37.0	19.395	0.109	69.8	111	168			14	2344
4206	8.8	11	1	17.23*	+3.1375	-0.0071	+10	53	44.0	-19.400	-0.108	74.5	6	98	167	767	11	2313
4207	8.9		I	27.59	3.1371	0.0071			25.6	19.404	0.107	82.8	6	766	767	• •		2252
4208	9.0		2	33.31	3.1536	0.0087		•	53.1	19.428	0.106	83.2	109	766	767			2362]
4209	8.7		2	38.93	3.1534	0.0087	_		21.0	19.430	0.106	80.0	109	167		767	_	2363
4210	8.8		2	51.05	3.1521	0.0086			41.7	19.434	0.105	69.8	109	167		•		2364
4211	8.7	11	3	8.22	+3.1538	-0.0088	+13	57	2.3	-19.440	-0.105	69.8	111	168			14	2351
4212	8.4	•••	3	17.73	3.1349	0.0070	_	50	_	19.443	0.104	68.7	24	96				2255
4213	9.0		3	50.58*	3.1349	0.0075		-	44.1	19.455	0.103	69.3	98	105				2321
4213	8.1		3	53.47	3.1402	0.0075			39.1	19.456	0.103	69.3	98	105				2322
4215	8.4		3 4	1.69	3.1428	0.0078	l .	-	24.5	19.459	0.103	70.2	165	167				2306
			•			_				1			ı					-
4216	7.04	11	4	4.98	+3.1408	-0.0076	+11			-19.460	-0.102	90.2	766	767				2307
4217	8.7		4	7.85	3.1515	0.0087	_		44.5	19.461	0.103	69.8	109	167				2365
4218	8.9		4	13.53	3.1351	0.0071	11		45.9	19.463	0.102	69.3	98	105				2323
4219	9.0		4	16.13	3.1462	0.0081		-		19.464	0.102	70.2	165	167				2367
4220	8.8		4	16.17	3.1401	0.0075	11	53	45.9	19.464	0.102	69.7	98	165			11	2324
422 I	9.0	11	4	23.70	+3.1540	-0.0089	+14	16	42.I	-19.467	-0.102	69.8	111	168			14	2355
4222	8.8		4	24.64	3.1319	0.0068	10	31	47.1	19.467	0.101	68.7	24	96				2257
4223	8.5		5	31.32*	3.1565	0.0093	14	59	14.5	19.490	0.100	69.8	111	168				2302
4224	9.0		5	33-59	3.1309	0.0067			30.3*	19.491	0.099	81.2	96	R			-	2258]
4225	8.2		5	38.30	3.1377	0.0074	11	46	44.9	19.493	0.099	69.3	98	105			II	2328
4226	9.0	11	5	42.70	+3.1336	-0.0070	+11	4	1.8	-19.494	-0.099	69.3	98	105			11	2330
4227	8.5		5	45.01	3.1498	0.0086	13	53	58.o	19.495	0.099	69.8	109	167			13	2369
4228	8.1		6	12.36	3.1301	0.0067	10	32	41.9	19.504	0.098	82.9	24	766	767			2260
4229	8.9		6	34.40	3.1488	0.0086	13	55	38.4	19.512	0.098	69.8	111	168			14	2359
4230	8.7		6	45.74	3.1429	0.0080	12	55	27.5*	19.516	0.097	81.8	166	R			[13	2370]
4231	7.9	11	6	46.93	+3.1328	-0.0070	+11	7	39.8	-19.516	-0.097	69.3	98	105			11	2333
4232	9.0		6	55.19	3.1444	0.0082		-	42.2	19.519	0.097	69.8	109	167				2371
4233	9.1		7	1.43	3.1347	0.0072			41.4	19.521	0.096	69.3	98	105			-	2334
4234	8.7		7	16.68	3.1478	0.0086		-	43.0	19.526	0.096	83.6	168	766	767			2361
4235	8.8		7	41.64	3.1395	0.0077	12	32	17.8	19.534	0.095	70.2	165	166			12	2309
4236	8.6	11	8	10.16			+13	18	9.2		-0.094	69.8	100	167			12	2272
4237	8.7	••		11.91	+3.1431 3.1337	0.0072	-		9.1	-19.544 19.544	0.094	69.3		105				2373 2337 ¦
4238	8.3		8	49.50	3.1408				49.5	19.556	0.093	70.2		166			,	2376
4239	8.7		8	50.32	3.1331	0.0072			37.6	19.557	0.093	69.3		105				2339
4240	9.0		8	57.40	3.1242	0.0062			2.3	19.559	0.092	80.8	24	_			_	2266]
		••									1		1	167			-	-
4241	9.1	11	8	59.16	+3.1422		+13		-	-19.559		69.8 60.8	1 1	168			ľ	2377
4242	5.4 ⁵ 7.6 ⁶		9	. •	3.1453	0.0085			20.2	19.566	0.092	69.8 70.2		166				2367 2378
4243	7.0°		9		3.1414	0.0081			42.9 40.8	19.568 19.568	0.091	69.8	1 -	167				2379
4244 4245	9.0		9	25.99 34.68	3.1426 3.1233	0.0062	-	-	53.6	19.571	0.092	85.6	1	634	625		•	2267]
S I			Ť	_	i i					i			ı			0	-	
4246	9.0	11	9		+3.1231	-0.0062	+ 9			-19.575	-0.091	76.5	24	96	445	458		2268
4247	8.5		10	4.84	3.1397	0.0080			26.7	19.580	0.091	69.8		167				2380
4248	8.7			11.11	3.1483	l l		-	21.3	19.582	0.091	69.8		168				2368
4249	8.8			16.14	3.1362				29.6	19.584	0.090	70.2 68 7	165	166				2315
4250			10	40.67	3.1261	_			18.5			•	24	96				2271
		D 7.3	_			7.0; Schät		3.o	_		BD 7.5;	Schätz. 8.	3 8.2			4	Röth	lich
l '	Gröss	e nac	h B	BD; Sch	ätz. 5-6 4-	5	BD 7.0		7]	BD 6.7								

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec. Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec. Ep.	Zonen	B. D.
4251	8.8	11h 11m 5:56	+3:1380 -0:007	9 +13° 5′ 6″2	-19.599 -0	o.o88 69.8	109 167	13°2383
4252	9.2	11 7.11		5 12 24 21.4	19.600	0.088 70.2	165 166	12 2316
4253	8.1	11 11.31	3.1379 0.007	9 13 4 57.9	19.601	0.088 69.8	109 167	13 2384
4254	9.0	11 36.02	3.1334 0.007	4 12 18 17.1	19.609	0.087 70.2	165 166	12 2317
4255	7.2	11 49.78	3.1349 0.007	6 12 40 7.5	19.613	0.087 70.2	165 166	12 2319
4256	9.1	11 11 56.03	+3.1255 -0.006	6 +10 50 26.7	-19.615 -0	0.086 68.7	24 96	10 2272
4257	8.3	12 5.70	1 11	_ ·		0.086 83.2	105 766 767	11 2342
4258	8.1	12 20.97		8 11 16 48.2	19.622	0.086 69.8	98 105 165 166	11 2343
4259	9.0	12 24.09	3.1337 0.007	5 12 33 51.5	19.623	0.086 90.2	766 767	12 2321
4260	neb.	12 24.21	3.1398 0.008	2 13 46 31.3	19.623	0.086 95.4	R(2)	13 2386
4261	8.7	11 12 25.28	+3.1252 -0.006	6 +10 53 16.5	-19.624	0.086 68.7	24 96	10 2273
4262	7.31	12 27.01		1		0.086 69.8	111 168	15 2321
4263	7.92	12 35.99			1 - 1	0.086 69.8	111 168	14 2374
4264	8.4	12 37.25		1 1 1 1	' ' '	0.085 68.7	24 96	10 2274
4265	9.1	13 5.11	1 -	٠.		0.084 68.7	24 96	10 2275
*4266	8.7	11 13 5.82			1	0.084 69.3	96 98 105	
4267	8.6	• •	1 1	. 1	' '		165 166	10 2276
4268	9.2	13 33.37 13 35.48	1 0 00 1		1	0.084 70.2 0.084 81.8	168 R	12 2325
4269	9.1	13 35.84	, , ,		1	0.084 69.8	109 167	13 2389
*4270	neb.	13 43.24	1 1 0	_	1	0.083 95.4	R(2)	13 2390
4271	8.8	11 14 27.70	1 1		1	0.082 70.2	165 166	12 2328
4272	8.7	14 34.42			1	0.082 69.8	109 167	13 2391
4273	8.9	14 42.16			1	0.081 70.2	165 166	12 2329
4274	9.1	14 44.02	1	. 1	1 1	0.081 69.8	111 168	14 2379
4275	8.9	15 49.04	1	1	1 1	0.079 69.8		14 2381
4276	9.1	11 16 7.38	+3.1332 -0.007		—19.688 —c	0.079 69.8	109 167	13 2396
4277	9.1	16 15.29		_	1	0.078 70.2	165 166	12 2333
4278	8.5	16 23.02				0.078 69.8	111 168	15 2326
4279	8.9	16 58.66		, , ,	1	0.077 69.8	109 167	13 2399
4280	4.0	17 24.41	3.1212 0.006	5 11 13 3.1	19.709	0.075	Fund. Cat.	11 2348
4281	8.6	11 17 39.75	+3.1296 -0.007	6 +13 8 54.4	-19.713 -0	0.075 69.8	109 167	13 2401
4282	8.5	17 45.34	3.1360 0.008	4 14 35 20.4	19.715	0.075 69.8	111 168	14 2382
4283	8.7	17 47.38	1		19.715	0.075 69.8	111 168	14 2383
4284	8.7	17 53.37				0.075 69.8	111 168	14 2384
4285	8.8	18 1.23	3.1305 0.007	7 13 27 17.6	19.719	0.075 69.8	109 167	13 2402
4286	9.0	11 18 18.64	+3.1281 -0.007	5 +13 0 42.4	-19.723 -0	0.074 69.8	109 167	13 2403
4287	6.68	18 29.98	3.1239 0.006	9 12 7 0.1	19.726	0.074 70.2	165 166	12 2335
4288	8.5	18 32.23	3.1308 0.007	•	19.727	0.074 69.8	109 167	13 2404
4289	8.8	19 29.08				0.072 69.8	109 167	13 2405
4290	8.9	19 44.37	3.1175 0.006	10 57 56.0	19.746	0.071 69.3	98 105	11 2352
*4291	8.7	11 19 53.24	+3.1135 -0.005	7 +10 3 21.5	-19.748 -0	0.071 76.5	24 96 464 465	10 2285
4292	8.5	19 59.18	1			0.071 69.3	98 105	11 2353
4293	8.7	20 10.31	3.1226 0.007		1 1	0.070 70.2	165 166	12 2336
4294	9.0	20 13.04	3.1272 0.007	6 13 23 50.8	19.753	0.070 69.8	109 .167	13 2407
4295	8.7	21 18.00	3.1125 0.005	7 10 9 57.4	19.769	0.068 68.7	24 96	10 2288
4296	8.7	11 21 26.91	+3.1186 -0.006	5 +11 41 56.4	-19.771 -0	0.068 69.3	98 105	11 2356
4297	7.64	21 32.60	- 1			0.068 69.9	107 165 166	12 2338
4298	8.7	21 34.96				0.068 69.8	109 167	13 2411
4299	8.3	21 35.75	1 - 1 -		1	0.067 69.3	98 105	11 2357
4300	8.6	21 40.08				0.067 69.3	98 105	11 2358
	1 8		² BD 7.0; Schätz. 8			BD 7.0		

Nr.	Gr.	A	.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Dec	l. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zor	nen		B. D.
4301	9.7	1 1 p	21"	48:93	+3:1109	-o : 0055	+ 9°	54' 7:3	-19"777	-0.067	84.3	464	465			[10° 2289]
4302	8.8		22	7.46	3.1254	0.0076		35 48.0	19.781	0.067	69.8	109	167			13 2415
4303	7.71		22	32.03	3.1134	0.0059	10	43 29.7	19.787	0.065	68.7	24	96			10 2291
4304	8.82		22	58.22	3.1225	0.0073	13	8 54.4	19.793	0.065	90.2	766	767			13 2416
4305	9.0		22	58.87	3.1245	0.0076	13	40 16.0	19.793	0.065	69.8	109	167			13 2417
4306	8.8	11	23	11.11	+3.1224	-0.0073	+13	11 43.4	-19.796	-0.064	69.8	109	167			13 2419
4307	8.9	••	23		3.1142	0.0061	_	6 27.2	19.796	0.064	79.7	98	•	766	767	
4308	8.7		23	38.55*	3.1280	0.0082		47 59.2	19.802	0.064	69.8	111	168	•	•	14 2393
4309	9.0		23	43.67	3.1273	0.0081		39 20.3	19.804	0.063	69.8	111	168			14 2394
4310	8.8		24	4.72	3.1094	0.0055	10	-	19.808	0.062	76.5	24	96	464	465	10 2294
	8.8	11	•		+3.1106	-0.0057		30 20.9	-19.813	-0.062	68.7	24	96			10 2295
4311	8.5	11	24 24	25.12 29.84	3.1169	0.0067		12 49.5	19.814	0.062	69.8	107	166			12 2341
4312 4313	8.5		24	33.03	3.1097	0.0056		18 43.4	19.815	0.061	68.7	24	96			10 2297
4314	9.0		24	36.36	3.1143	0.0063		34 21.4	19.816	0.061	69.3	98	105			[11 2363]
4315	8.8		24	39.02	3.1243	0.0078		12 41.7	19.816	0.062	69.8	111	168			14 2397
						·					l .	l				
4316	8.9	11	24	59.36	+3.1139	-0.0063	+11	_	-19.821 19.822	-0.061 0.060	69.3 69.3	98	105			11 2364
4317	8.5		25	5.30	3.1147	0.0064		48 41.6	19.822	0.060	69.3	98	105			11 2367
4318	8.7		25	22.62	3.1140 3.1160	0.0064		43 47.8	19.829	0.060	69.8	107	166			12 2342
4319	8.8		25	35.06	3.1176	0.0070		53 38.2	19.833	0.059	69.8	109	167			13 2423
4320	8.3		25	55.58	3.1170	,		33 30.2				1	•			
4321	9.08	11	25	58.67	+3.1215	-0.0076	_	59 14.7	-19.834	-0.059	69.8	111	168			14 2400
4322	8.7		25	59.58	3.1073	0.0054		4 19.6	19.834	0.059	76.5	24	96	464	465	_
4323	8.8		26	6.69	3.1229	0.0079		24 52.8	19.835	0.059	69.8	j .	168			14 2401
4324	9.1		26	21.42	3.1169	0.0069		51 48.0	19.839	0.058	69.8	107	166			12 2343
4325	8.6		26	30.42	3.1068	0.0053	10	4 22.1	19.840	0.057	76.5	24	96	404	465	10 2302
4326	8.9	11	26	34.87	+3.1076	-0.0055	+10	19 6.0	-19.841	-0.057	68.7	24	96			10 2303
4327	8.9		26	35.62	3.1206	0.0076	13	59 57.6	19.842	0.058	69.8	111	168			14 2402
4328	8.8		26	49.79	3.1094	0.0058	10	54 12.5	19.845	0.057	69.3	98	105			11 2370
4329	1.8		27	27.49	3.1203	0.0077	•	14 35.4	19.852	0.056	69.8	111	168			14 2404
4330	6.8		27	41.28	3.1112	0.0062	11	42 54.2	19.855	0.055	69.3	98	105			11 2372
4331	8.7	11	28	1.06	+3.1186	-0.0075	+14	0 9.5	-19.859	-0.055	69.8	111	168			14 2406
4332	8.7		28	5.59	3.1123	0.0065	12	10 23.6	19.860	0.054	69.8	107	166			12 2346
4333	8.6		28	21.32	3.1131	0.0066	12	30 58.2	19.863	0.054	69.8	107	166			12 2347
4334	8.6		28	40.60	3.1171	0.0074	13	50 35.5	19.867	0.053	69.8	109	167			13 2429
4335	8.5		28	46.23	3.1154	0.0071	13	21 30.3	19.868	0.053	69.8	109	167			13 2430
4336	8.74	11	28	48.52	+3.1150	-0.0070	+13	15 40.3	-19.869	-0.053	8o.o	107	166	766	767	13 2431
4337	7.45		29	3.22	3.1101	0.0062		52 49.7	19.872	0.053	69.3		105			11 2376
4338	8.3		29	9.70	3.1047	0.0053		16 17.0	19.873	0.052	68.7	24	96			10 2310
4339	7.1			15.07	3.1090	0.0061	11	36 9.9	19.874	0.052	69.3	98	105			11 2377
4340	9.0		29	30.25	3.1138	0.0070	13	11 30.3	19.877	0.052	69.8	107	166			13 2432
4341	8.5	11	29	38.87	+3.1148	-0.0071	+12	32 45.3	-19.879	-0.051	69.8	109	167			13 2433
4342	9.1	''		45.49	3.1138	0.0070		17 39.6	19.880	0.051	69.8		166			13 2434
*4343°	7.97			10.66	3.1119	0.0067		52 8.4	19.885	0.050	76.6		166	766		12 2352
*4344	9.1		-	12.50	3.1123	0.0068		o 8.7	19.885	0.050	90.2		767	-		13 2435
4345	8.7		-	14.42	3.1102	0.0064	12	21 41.7	19.885	0.050	69.8		166			12 2353
	8.6	,,	-	28.27	+3.1173	-0.0078	1 +14	42 21.3	-19.888	-0.050	69.8	1,,,	168			14 2410
4346	8.5	**		29.26	3.1062	0.0058	B .	12 7.0	19.888	0.050	69.3	1	105			11 2379
4347 4348	9.0		-	39.16	3.1072	0.0060		34 57.5	19.890	0.049	69.3	•	105			11 2381
4349	9.3		-	42.32	3.1096	1		22 35.5	19.891	0.049	69.8		166			12 2355
4350	9.0		_	50.95	3.1089			12 12.9	1 -			1	166			12 2356
1335	. ,		J-				-		• • • •					-		

¹ BD 8.3; Schätz. 7.5 8.0

² BD 9.3

³ 9^m3 pr. 0²3 65"B.; 10^m3 pr. 10²0 60"B.

⁴ 9^m6 pr. 11²0 in par.

⁵ BD 6.7; Schätz. 7.5 7.3

⁶ 9^m5 seq. 10⁸ 7'A.; 9^m5 seq. 14⁸ 6!5 A.; dpl. (9^m5 9^m5 8" 230°) praec. 21⁸ 3'A.

⁷ 8.1 8.5 7.0

Zone 10° bis 15°. Leipzig I.

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
435I	7.71	11h 31m 32.54	+3:1125	-o:0071	+13°39′ 4.7	—19 .900	-0.048	69.8	109 167	13° 2436
4352	8.7	32 0.87	3.1147	0.0076	14 37 12.8	19.905	0.047	69.8	111 168	14 2416
4353	8.9	32 1.50	3.1145	0.0076	14 33 24.5	19.905	0.047	69.8	111 168	14 2415
4354	9.1	33 2.04	3.1143	0.0078	14 59 27.1	19.916	0.045	90.2	766 767	15 2362
4355	8.6	33 8.58	3.1027	0.0055	11 1 13.6	19.917	0.044	69.2	92 98 105	11 2384
4356	9.2	11 33 27.93	+3.1015	-0.0053	+10 43 41.4	-19.920	-0.044	68.7	24 96	[10 2319]
4357	9.0	33 49.73	3.1010	0.0053	10 41 50.5	19.924	0.043	90.2	766 767	10 2320
4358	9.0	33 56.80	3.1011	0.0053	10 47 25.2	19.925	0.043	90.2	766 767	10 2322
4359	8.9	34 1.15	3.1041	0.0059	11 53 16.7	19.925	0.043	69.8	107 166	12 2362
4360	8.7	34 2.88	3.0994	0.0050	10 10 37.3	19.926	0.043	68.7	24 96	10 2323
4361	8.6	11 34 7.95	+3.1084	-0.0069	+13 29 54.6	-19.927	-0.043	69.8	109 167	13 2439
4362	8.7	34 20.51	3.1088	0.0070	13 46 13.5	19.929	0.042	69.8	109 167	13 2440
4363	neb.	34 31.17	3.1042	0.0060	12 9 20.0	19.930	0.042	95.4	R(2)	12 2364
4364	9.0	34 33.98	3.0983	0.0049	9 58 48.4	19.931	0.042	76.5	24 96 464 465	10 2324
4365	8.7	34 39.58	3.1023	0.0057	11 30 4.1	19.932	0.041	69.2	92 98 105	11 2387
4366	8.6	11 34 44.85	+3.1102	-0.0074	+14 28 49.1	-19.933	-0.041	69.8	111 168	14 2422
4367	8.9	35 21.63	3.1044	0.0063	12 39 21.1	19.938	0.040	69.8	107 166	12 2366
4368	8.9	35 29.33	3.0987	0.0051	10 31 17.6	19.940	0.040	68.7	24 96	10 2328
4369	8.7	35 35.26	3.1028	0.0060	12 9 14.2	19.941	0.040	69.8	107 166	12 2367
4370	7.0	35 36.31	3.1050	0.0065	12 58 56.8	19.941	0.040	69.8	109 167	13 2443
4371	9.1	11 36 0.36	+3.1079	-0.0072	+14 19 52.0*	-19.944	-0.039	69.8	111 168	[14 2424]
4372	8.5	36 13.45	3.1031	0.0062	12 33 23.0	19.946	0.038	69.8	107 166	12 2368
4373	8.8	36 34.71	3.1013	0.0059	12 1 22.1	19.950	0.038	69.8	107 166	12 2369
4374	8.7	36 46.74	3.1067	0.0072	14 18 5.0	19.951	0.037	69.8	111 168	14 2425
4375	9.0	36 50.93	3.1028	0.0063	12 46 34.7	19.952	0.037	69.8	107 166	12 2370
4376	8.7	11 36 53.82	+3.0987	-0.0054	+11 7 1.3	-19.952	-0.037	69.2	92 98 105	11 2391
4377	8.7	36 57.61	3.1000	0.0057	11 40 45.0	19.953	0.037	69.2	92 98 105	11 2392
4378	8.4	37 8.50	3.0991	0.0055	11 23 19.8	19.955	0.037	69.2	92 98 105	11 2393
4379	9.0	37 14.44	3.1058	0.0071	14 12 36.9	19.955	0.036	69.8	111 168	14 2426
4380	9.1	37 16.14	3.1058	0.0071	14 12 53.2	19.956	0.036	69.8	111 168	14 2427
4381	8.5	11 37 33.07	+3.0986	-0.0055	+11 22 45.6	-19.958	-0.036	69.2	92 98 105	11 2394
4382	8.6	37 36.68	3.0977	0.0053	11 1 52.4	19.959	0.036	69.6	98 107 166	11 2395
4383	8.9	37 52.60	3.0968	0.0051	10 47 21.0	19.961	0.035	68.7	24 96	10 2331
4384	8.7	38 23.60	3.0992	0.0058	12 5 4.7	19.965	0.034	69.8	107 166	12 2372
4385	8.6	38 30.82	3.1010	0.0063	12 57 19.3	19.966	0.034	69.8	109 167	13 2447
4386	9.0	11 38 33.86	+3.0993	-0.0059	+12 14 9.1	-19.967	-0.034	80.0	107 166 766 767	12 2373
4387	8.9	38 39.45	3.1048	0.0073	14 41 53.6	19.967	0.034	90.2	766 767	14 2429
4388	7.0	38 44.43	3.1053	0.0074	14 57 25.8	19.968	0.033		111 168	15 2374
4389	9.1	38 45.51	3.1049	0.0073	14 45 55.9	19.968	0.033	90.2	766 767	14 2430
4390	8.5	38 54.01	3.1029	0.0069	14 0 20.2	19.969	0.033	69.8	111 168	14 2431
4391	8.3	11 39 23.12	+3.1029	-0.0070	+14 18 47.8	-19.973	-0.032	8o.o	111 168 766 767	14 2433
4392	8.9	39 28.80	3.0978	0.0057	12 3 55.5	19.974	0.032		107 166	12 2376
4393	8.8	39 31.79	3.1005	0.0065	13 20 15.9	19.974	0.032	69.8	109 167	13 2450
4394	8.5	39 56.36	3.1032	0.0073	14 49 5.5 ²		0.031	80.0 83.6	111a 168 766 767	14 2434
4395	8.4	40 4.15	3.1020	0.0070	14 23 2.9	19.978	0.031	83.6	168 766 767	14 2435
4396	8.8	11 40 44.62	+3.0924	-0.0046	+10 9 52.3	-19.984	-0.029	68.7	24 96	10 2334
4397	8.0	40 48.86	3.0988	0.0064	13 21 34.6	19.984	0.029	69.8	109 167	13 2454
4398	8.6	40 53.94	3.0942	0.0051	11 9 9.2	19.985	0.029	69.2	92 98 105	11 2399
4399	9.0	49 54.77	3.0944	0.0052	11 14 57.7	19.985	0.029	69.2	92 98 105	11 2400
4400	8.9	40 59.98	3.1000	0.0068	14 4 50.5	19.985	0.029	80.0	111 168 766 767	14 2437
	1 B	D 7.0; Schätz. 7.7	7.7	2 Z. 111	[0.5]					
l	_	1, 1.1	1.1							
ł										
SI.										l l

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var.	Decl.	1875	Praec.	Var.	Ep.		Zo	nen		В	. D.
4401	8.3	11h 41	n 11:93	+3:0963	-0:0058	+12°2	4' 13."9	-19:987	-0.028	69.8	107	166			I 2°	2378
4402	8.4	41	21.58	3.0986	0.0065		8 23.1	19.988	0.028	69.8	109	167				2455
4403	8.7	1	24.94	3.0995	0.0068	8	9 1.2	19.988	0.028	69.8	111	168				2438
4404	9.7	41		3.0911	0.0045		2 57.3	19.990	0.027	84.3	464					2337]
4405	6.21	42		3.1000	0.0072		8 43.0	19.994	0.027	69.8	111	168				2381
		•				l					766	767			l	
4406	9.5	•		+3.0979	-0.0066	+13 5		-19.994	-0.026	90.2	1.				l	2439
4407	8.6	42	26.07	3.0928	0.0052	1	2 43.2	19.995	0.026	69.2	92	-	105			2401
4408	8.7	42	37.34	3.0954	0.0060	_	3 52.5	19.997	0.026	`69.8	109	167				2458
4409	8.6	42		3.0947	0.0058	_	4 15.8	19.997	0.025	69.8	107	166		_		2381
4410	9.1	42	46.38	3.0939	0.0056	12	9 16.0*	19.998	0.025	80.0	107	166	766	767	12	2382
4411	8.9	11 43	8.09	+3.0958	-0.0063	+13 2	7 48.1	-20.000	-0.025	69.8	109	167			13	2460
4412	8.9	43	41.28	3.0920	0.0053	11 4	3 43-4	20.003	0.024	69.2	92	98	105		11	2403
4413	8.4	43	48.02	3.0953	0.0064	13 4	2 31.3	20.004	0.023	69.8	109	167				2463
4414	8.6	43	55.92	3.0900	0.0047	10 4	5 46.8	20.005	0.023	68.7	24	96				2341
4415	8.4	44	3.54	3.0894	0.0046	•	8 19.6	20.006	0.023	68.7	24	96				2342
4416	8.5	11 44	15.41	+3.0888	-0.0044	+10 1	2 37.1	-20.007	-0.022	68.7	24	96			10	2343
4417	8.6	44	27.51	3.0953	0.0067		6 54.5 *	20.008	0.022	69.8	111	168				2441
4418	6.5	44	30.45	3.0930	0.0059		8 23.0	20.008	0.022	69.8	109	167				2465
4419	7.3	45	0.79	3.0916	0.0056	12 3		20.011	0.021	69.8	107	166			-	2388
4420	8.9	45	8.74	3.0900	0.0051	_	3 58.5	20.012	0.021	74.5	92	98	105	766		2405
4421	8.6	11 45	26.06	+3.0882	-0.0046	+10 4		-20.014	-0.020	68.7	24	96				2344
4422	8.9	45	36.63	3.0869	0.0042	9 5	_	20.015	0.020	79·5	24	96	766	767		2345
4423	8.4	45	52.07	3.0893	0.0051		0 56.9	20.016	0.019	69.2	92	98	105	1-1		2406
4424	8.7	45	-	3.0930	0.0065		0 56.2	20.016	0.019	69.8	111	168	203			
4425	8.2	45	58.35	3.0876	0.0046		8 21.5	20.017	0.019	68.6	24	96				2443
l 1		-					_				1	-			ļ.	2347
4426	8.7	11 46	12.72	+3.0936	-0.0069	+14 5		-20.018	-0.019	69.8	111	168				2388
4427	8.6	46	27.68	3.0926	0.0067	14 2	6 25.0	20.019	0.018	69.8	111	168			14	2444
4428	7.8	46	30.46	3.0920	0.0065	14	7 0.9	20.019	0.018	69.8	109	167				2445
4429	8.7	47	1.57	3.0856	0.0042	10	0 54.8	20.022	0.017	76.5	24	96	464	465	10	2350
4430	9.0	47	11.65	3.0877	0.0051	11 4	8.o I	20.023	0.016	69.2	92	98	105		11	2408
4431	8.o2	II 47	26.01	+3.0915	-0.0068	+14 4	3 30.8	-20.024	-0.016	8o.o	111	168	766	767	14	2447
44328	8.3	47	28.14	3.0875	0.0051	114	8 52.4	20.024	0.016	69.2	92	98	105		11	2409
4433	8.2	47	40.98	3.0885	0.0056	12 4	5 21.3	20.025	0.015	69.8	107	166			12	2392
4434	8.3	47	43.04	3.0856	0.0044	10 3	5 25.6*	20.025	0.015	68.7	24	96			10	2352
4435	8.24	47	57-75	3.0856	0.0045	10 4	4 39.1	20.027	0.015	68.7	24	96			10	2353
4436	8.2	11 48	8.45	+3.0906	-0.0068	+14 5	0 52.4	-20.027	-0.015	69.8	111	168			14	2448
4437	8.6	48		3.0869	0.0054	1	3 21.8	20.029	0.014	69.8	107	166				2395
4438	8.6	49	1.57	3.0886	0.0064		8 47.1	20.031	0.013	69.8	111	168				2451
4439	9.2		14.27*	3.0864	0.0055	B.	0 54.7	20.032	0.012	80.0			766	767		2397
4440	8.8	49		3.0844	0.0046		3 1.2	20.032		69.2	92	98	105	•		2411
4441	9.8	11 49	19.28	+3.0832	-0.0040	+95	9 45.8	-20.032	-0.012	84.3	464	465			[10	2356]
*4442	8.8	49		3.0853	0.0051		6 53.4	20.033	0.012	69.8	107	166			-	2398
4443	8.7	49		3.0836	0.0043	-	2 29.6	20.033	0.012	68.7	24	96				2357
4444	8.5	49	-	3.0833	0.0043		6 27.0	20.035	0.011	68.7	24	96		,		2358
*4445	7.7	50	1.60	3.0877	0.0067	-	2 56.9	20.035	110.0	69.8	111	168				2452
4446	8.7	11 50	8.14	+3.0856	-0.0056	i	2 41.8	-20.036		69.8	109	167				2473
4447	8.6	50	•	3.0835	0.0030	1	8 31.6	20.037	0.010	69.2	92	•	105		_	2412
4448	8.o	50		3.0833	0.0046		3 23.3	20.037	4 1	69.2	92	98	105			2413
4449	9.1	50		3.0841	}		3 23·3 7 8.4	20.038	0.009	69.8	107	166	.~5			2400
4450	9.1 9.1	-	48.75	3.0852	1		8 37.8		1 1	ľ	109	167				2476
4430									•	-	1.09	.01			3	-410
ii .	∗ B	D 7.0	₹ 8.0	8.0 7.5	8.5	⁸ 9 [™] 8 sec]. 14° 0′.	5 A.	4 BD 7.	7						

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zo	nen		В	3. D.
4451	8.6	11h 51r	20:17	+3:0819	-0.0043	+10°49' 13"	7 -20:040	-0,008	68.7	24	96			100	2362
4452	8.5	51	36.56	3.0851	0.0065	14 43 52.	3 20.041	0.008	69.8	111	168			ľ	2457
4453	8.5	51		3.0807	0.0040	10 15 1.	1	0.007	68.7	24	96				2363
4454	9.2	52	15.28	3.0831	0.0058	13 33 3.	7 20.043	0.007	81.8	167	R			1.	2478]
4455	8.8	_	16.24	3.0802	0.0039	10 2 45.		0.006	84.3	464	465			1: -	2365]
	8.7	11 52	38.40	+3.0820				-0.006	69.8	107	166				
4456	8.9	11 52 52	58.05	3.0822	-0.0053 0.0058	+12 46 3.	• 1	0.005	69.8	109	167				2405 2479
4457	8.8	•		3.0812	0.0052	12 32 48.	1	0.005	69.8	107	166				
4458	8.9	53	4.05 8.14	3.0803	0.0052	11 22 36.	-	0.005	69.2	92		105			2406
4459 4460	8.7	53 54	24.63	3.0796	0.0052	12 43 24.		1	69.8	1	166	103			2418 2411
		_	. •				_		1	l i				1	-
4461	8.8	11 54	26.51	+3.0795	-0.0052	+12 40 46.	1	1	69.8	107	166				2412
4462	8.9	54	31.65*	3.0804	0.0061	14 20 23.			69.8	111	168				2463
4463	8.7	54	-	3.0798	0.0057	13 42 18.		1	69.8	109	167			_	2481
4464	8.9	54	-	3.0783	0.0043	11 12 29.			69.2	92		105		1	2419
4465	7.1	54	49.69	3.0792	0.0054	13 4 25.	20.049	0.002	69.8	109	167			13	2482
4466	9.0	11 54	57-57	+3.0785	-0.0048	+12 I I4.	2 -20.049	-0.001	69.8	107	166			12	2413
4467	8.7	55	8.03	3.0778	0.0042	11 2 53.	8 20.050	0.001	69.2	92	98	105		ı	2420
4468	8.7	55	14.40	3.0780	0.0046	11 45 54.	7 20.050	100.0	69.2	92	98	105		1	2421
4469	8.8	55	20.54	3.0791	0.0059	14 6 23.	9 20.050	0.000	69.8	111	168			14	2467
4470	9.0	55	56.06	3.0768	0.0041	10 51 25.	6 20.051	+0.001	68.7	24	96			01]	2369]
44711	9.1	11 56	5.82	+3.0772	-0.0048	+12 12 12.	4* -20.051	+0.001	80.0	107	166	766	767	,,	2415
4472	8.7	56	•	3.0771	0.0050	12 34 25.		0.001	69.8	107	166	700	101		2416
	7.8	56	• •	3.0771	0.0055	13 30 14.	1		69.8	109	167			1	2485
4473	9.0	56	53.78	3.0767	0.0056	13 43 0.	-		69.8	109	167				2486
4474 4475	8.5	57	0.27	3.0753	0.0035	9 56 56.	1 -		76.5	24	•	464	465		
1		_	•					1		1		404	403	ŀ	2372
4476	8.6	11 57	42.80	+3.0747	-0.0037	+10 23 43.			68.7	24	96				2373
4477	9.1	57		3.0743	0.0034	9 53 16.	•		90.2	766	767		_		2374
4478	9.2	58	•	3.0742	0.0047	12 20 21.		ľ	80.0	107		766	767	Ł	2420
4479	8.6	58	36.12	3.0740	0.0046	12 2 6.	•	1 -	69.8	107	166				2421
4480	8.22	58	40.34	3.0736	0.0034	9 56 13.	20.054	0.006	81.1	6 8	eob.			10	2375
4481	8.1	11 58	45-99	+3.0741	-0.0057	+14 10 8.	6 -20.054	+0.006	69.8	111	168			14	247 I
4482	7.9	59	3.52	3.0734	0.0043	11 39 23.	4 20.054	0.007	69.2	92	98	105		11	2424
4483	8.5	59	42.41	3.0726	0.0040	11 10 41.	7 20.054	0.008	69.2	92	98	105		11	2426
4484	8.6	. 59	59.76	3.0722	0.0051	13 12 38.	B 20.054	0.009	80.0	109	167	766	767	13	2488
4485	8.8	12 0	8.61	3.0720	0.0051	13 7 29.	7 20.054	0.009	69.8	109	167			13	2490
4486	7.3	12 0	47.26	+3.0711	-0.0053	+13 40 58.	1 -20.054	+0.010	69.8	100	167			12	2491
44878	7.5		47.71	3.0714	0.0035	10 21 32.		1	_	24		768			2381
4488	8.4	0		3.0712	0.0040	11 13 47.		Į.	69.2	92					2429
4489	9.0	1	4.76	3.0707	0.0051	13 21 47.	1		90.3	1 1	770	- 3			2492
4490	8.7	1		3.0707	0.0047	12 38 8.			69.1	20		107	166		2424
							1	İ			-	•		l	
4491	9.1 8.1	12 1	8.57	+3.0706	-0.0053	+13 44 2.		1	69.8	1	167	,,0			2493]
4492			12.85	3.0704	0.0056	14 12 45.		1	69.3	35		168			2474
4493	8.7 8.8		12.88	3.0706	0.0051	13 20 40.	.		68.3 68.2	22	31			_	2494
4494		ł	16.23	3.0691	0.0051	13 29 15.	1.1	1	68.3	22	31	768	760	_	2497
4495	8.7	2	35.20	3.0686	0.0050	13 22 58.		1	79-3	22	31	100	709	ľ	2498
4496	8.4	12 2	54.20	+3.0686	-0.0043	+11 59 18.		I.	68.3	20	29				2428
4497	8.5	3	14.44	3.0682	0.0042	11 54 27.	1			20	29			12	2429
4498	9.0	_	19.23	3.0688	1			0.015		430	450			-	_
4499	8.9		23.31*		0.0046	12 43 15.				20	29	_			2431
4500	9.1	J 3	30.67	3.0686	0.0032	10 6 21.	2 20.052	0.015	85.6	455	634	635		[10	2383]
	1 9	[™] 5 seq.4	50"A.	2 8.	3 8.6 8.7	8.5 7.3 8.0	8 9 ^m 3	seq. 0.5 1	!5 A.						

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
4501	8.6	12h 4	m 45.51	+3:0657	0.0048	+13°10' 1.2	20: 050	+0.018	68.3	22 31	13° 2502
4502	8.9	4	52.47	3.0650	0.0054	14 14 56.1	20.050	0.018	68.7	25 35 111	14 2477
4503	8.7	5	34.05	3.0637	0.0056	14 42 45.4	20.048	0.019	68.8	25 111	14 2479
4504	8.5	5	35.12	3.0643	0.0050	13 41 42.3	20.048	0.019	68.3	22 31 33	13 2503
4505	8.5	5	36.14	3.0653	0.0041	11 59 15.1	20.048	0.019	68.3	20 29	12 2433
4506	8.4	12 5	36.55°	+3.0665	0.0030	+10 0 12.7	-20.048	+0.019	76.2	10 14 430 450	10 2388
4507	8.5 ¹	5	36.93	3.0636	0.0056	14 45 57.9	20.048	0.020	68.7	25 35 111	14 2480
4508	9.1	5	40.69	3.0640	0.0052	13 58 21.1	20.048	0.020	68.8	25 111	14 2481
4509	8.9	5	44.04	3.0662	0.0032	10 15 12.2	20.048	0.020	68.2	10 14	10 2389
4510	8.5	6	23.96	3.0644	0.0039	11 48 25.4	20.046	0.021	79-3	16 27 768 769	11 2436
4511	8.9	12 6	28.40	+3.0631	-0.0049	+13 36 7.0	-20.046	+0.021	68.3	22 31	13 2505
4512	1.8	6	32.96*	3.0650	0.0034	IO 44 42.4*	20.046	0.021	79.3	16 27 768 769	10 2391
4513	8.8	6	.5.	3.0626	0.0050	13 45 22.3	20.046	0.022	68.3	22 31 33	13 2507
4514	9.1	6		3.0634	0.0044	-12 38 12.1	20.046	0.022	68.3	20 29	12 2434
4515	8.0	6	50.34*	3.0641	0.0038	11 32 19.0	20.045	0.022	68.3	16 27	11 2439
4516	8.3	12 6	51.55	+3.0636	-0.0041	+12 12 42.0	-20.045	+0.022	68.3	20 29	12 2435
4517	6.8	7	3.97	3.0643	0.0035	10 57 28.1	20.045	0.022	6 8 .3	16 20 27	11 2440
4518	8.0	7	6.61	3.0644	0.0033	10 44 46.0*	20.045	0.023	83.0	29 768 769	10 2392
4519	8.52	7		3.0620	0.0044	12 50 32.0	20.043	0.024	68.3	20 29	12 2436
4520	9.1	7	58.37	3.0619	0.0042	12 31 4.2	20.042	0.024	83.0	29 768 769	12 2437
*4521	8.8	12 8	39-55	+3.0627	-0.0032	+10 40 59.5	-20.040	+0.025	68.2	10 14	10 2394 pr.
4522	8.9	8	39.85	3.0587	0.0055	14 57 34.7	20.040	0.025	68.3	2 5 33	15 2432
*4523	8.8	8	41.16	3.0627	0.0032	10 41 10.7	20.040	0.026	85.6 94.3	14a R(2)	10 2394 s.
4524	8.6	9		3.0611	0.0036	11 33 44.7	20.038	0.027	68.3	16 27	11 2442
4525	8.6	9	26.32	3.0625	0.0028	10 2 5.9	20.037	0.027	77.3	10 14 636 637	10 2396
4526	9.0	12 10	9.45	+3.0583	-0.0045	+13 12 17.5	-20.035	+0.028	68.3	22 31	13 2514
4527	9.3	10	12.06	3.0565	0.0054	14 51 12.5	20.034	0.028	90.3	768 769	14 2483
4528	9.4	10	12.20	3.0593	0.0040	12 15 19.5	20.034	0.028	68.3	20 29	12 2440
4529	8.7	10	, ,	3.0572	0.0049	13 59 32.1	20.034	0.029	68.3	25 33	14 2484
4530	8.7	10	27.15	3.0579	0.0044	13 14 1.7	20.033	0.029	68.3	22 31	13 2515
4531	9.4	12 10	27.34	+3.0591	-0.0039	+12 11 39.0	-20.034	+0.029	68.3	20 29	12 2441
4532	8.9	10	40.54	3.0585	0.0040	12 28 24.6	20.032	0.029	68.3	20 29	12 2442
4533	9.3	11		3.0599	0.0031	10 49 49.3	20.031	0.030	80.8	27 R	[10 2400]
4534	8.8	11	•	3.0584	0.0037	11 54 34.9	20.030	0.030	68.3	20 29	12 2443
4535	9.0		27.97	3.0595	0.0031	10 48 52.6	20.029	0.031	68.3	16 27	10 2402
4536	8.8		35.81	+3.0572	-0.0040	+12 29 55.9	-20.029	1	68.3	20 29	12 2445
4537	9.3	11		3.0563	0.0044	13 13 3.5	20.029	0.031	68.3	22 31	[13 2517]
4538	8.7	11		3.0593	0.0029	10 33 48.7	20.027	0.032	68.3	27 29	10 2404
4539	9.3	12		3.0559	0.0043	13 9 47.7	20.027	0.032	90.3 90.3 83.0	768 769 298 768 770	13 2519
4540	9.0		20.59	3.0563	0.0039	12 29 23.8	20.025	0.033			
4541	8.8		21.17	+3.0563	-0.0039	+12 29 29.1	-20.025	+0.033	82.9	20 768 770	12 2446
4542	8.7		25.68	3.0584	0.0030	10 47 55.2	20.025	0.033	79.3	16 27 769 770	
4543	9.0	12	• • •	3.0538	0.0048	14 3 42.8	20.024	0.033	68.3	25 33 768 769	14 2486
4544	8.5 8.6	12	45.02 1.79	3.0574 3.0586	0.0033	11 17 12.5	20.023	0.033	90.3 68.3	768 769 10 14 35	11 2448 10 2406
4545		-		1					_		
4546	8.8	12 13		+3.0580	-0.0029	+10 34 15.5	-20.022		68.3	14 35	10 2407
4547	8.6	_	18.68	3.0575	0.0029	10 43 12.5	20.020	1	68.3 68.3	16 27	10 2408
4548	8.6 ⁸ 8.6	13		3.0551	0.0038 0.0032	12 17 34.1 11 10 45.0	20.019 20.019		68.3	20 29 16 27	12 2448 11 2450
4549 4550	7.74	_	32.73 44.42	3.0566	1				_	25 33	14 2489
7550											-7-7
	1 B	D 9.1	³ BI	8.0; Sch	atz. 8.5 8.6	5 * BD 8.1	; Schätz. 8	5.0 B.7	4 BD 7	1.2	

Nr.	Gr.	A	.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zoi	nen		B. D.
4551	7.9	12h	13"	46:87	+3:0572	-0.0028	+10°35′ 9″1	-20.018	+0.035	68.3	10	14	35		10° 2410
4552	9.4		14	6.42	3.0566	0.0029	10 45 59.9	20.016	0.036	68.3	16	27	00		10 2413
4553	8.9		14	44.61	3.0570	0.0025	10 3 54.7	20.013	0.037	74.6	5 E	eob.			10 2414
4554	8.9		15	5.28	3.0513	0.0042	13 22 20.5	20.011	0.038	80.8	31	R			[13 2523]
4555	9.1		•	13.36	3.0515	0.0041	13 10 0.0	20.010	0.038	90.3	768	769			13 2524
			_			·			_			•			
4556	8.9	12	-	24.04	+3.0534	-0.0034	+11 52 35.5	-20.009	"	68.3 68.3	16	27			11 2451
4557	8.5		15	53-35	3.0550	0.0027		20.006	0.039	-	10	14	35		10 2416
4558	8.6		16	0.59	3.0547	0.0027	10 38 12.3	20.005	0.040	68.3 68.3	10	14	35		10 2417
4559	9.0		16 16	41.27 44.87	3.0514	0.0034 0.0041	12 5 51.2	20.001	0.041	68.3	20	29			12 2459
4560	8.7		10	44.07	3.0490	0.0041	13 22 43.0	20.001	0.041	_	22	31			13 2526
4561	8.7	12	16	55.39	+3.0471	-0.0046	+14 18 55.4	-20.000	+0.041	68.3	25	3 3			14 2495
4562	9.0		17	1.26	3.0487	0.0041	13 21 41.3	19.999	0.041	68.3	22	31			13 2528
4563	8.7		17	13.32	3.0461	0.0048	14 36 56.3	19.998	0.042	68.3	25	33			14 2497
4564	8.7		17	21.92	3.0496	0.0037	12 36 49.8	19.997	0.042	68.3	20	29			12 2462
4565	9.2		17	34-47	3.0451	0.0048	14 49 49.7	19.995	0.043	79-3	25	33	768	769	14 2499
4566	8.9	12	17	35.79	+3.0452	-0.0048	+14 44 56.3	-19.995	+0.043	68.3	25	33			14 2500
4567	8.9		17	55.23	3.0534	0.0024	10 12 4.4	19.993	0.043	68.3	10	14	35		10 2418
4568	9.2		17	55.68	3.0538	0.0023	9 59 54-3	19.993	0.043	85.6	455	634	635		[10 2419]
4569	8.9		17	56.85	3.0519	0.0028	10 59 6.0	19.993	0.043	68.3	16	27	•••		11 2453
4570	8.8		18	8.45	3.0500	0.0032	11 51 39.6	19.991	0.044	68.3	16	27			11 2454
1	8.6	12	. 0	26.80		-0.0030	1.77 04 45 5	-19.989		68.3	16	-			
4571		12	18		+3.0505		+11 24 45.5				768	27 P (a)			11 2455
4572	neb.		18	43.20*	3.0459	0.0041	13 34 44.8*		0.045	93·7 8o.8		R (2)	,		13 2531
4573	9.0 8.6 ¹	ŀ		44.59	3.0478		12 37 50.7	19.987	0.045	68.3	29				[12 2463]
4574			19	0.33	3.0475	0.0036	12 36 11.9 10 26 42.9	19.985	0.045	68.3	20	29			12 2465
4575	8.3		19	10.25	3.0516	0.0024		19.984	0.046	_	10	14	35		10 2421
4576	9.3	12	19	33.63	+3.0428	-0.0045	+14 27 43.0	-19.981	+0.046	68.3	25	33			[14 2501]
*4577	neb.		19	51.60	3.0442	0.0041	13 38 21.02	19.979	0.047	93.7 95.4	768	•			13 2533
4578	8.4		20	33.60	3.0407	0.0046	14 44 13.3	19.974	0.048	79-3	25	33	768	769	14 2502
4579	8.6		21	9.78	3.0464	0.0030	11 49 44.4	19.969	0.049	68.3	16	27			11 2464
4580	8.9		21	11.29	3.0466	0.0030	11 43 5.3	19.969	0.050	68.3	16	27			11 2465
4581	8.2	12	21	15.09	+3.0441	-0.0035	+12 47 30.4	-19.968	+0.050	68.3	20	29			12 2471
4582	8.6		2 I	18.64	3.0438	0.0036	12 54 43.5	19.968	0.050	68.3	22	31			13 2536
4583	9.0		2 I	24.03	3.0390	0.0046	14 56 45.6	19.967	0.050	68.3	25	33			15 2467
4584	8.7		2 [29.95	3.0456	0.0031	12 0 48.6	19.966	0.050	68.3	20	29			12 2472
4585	8.9		21	38.71	3.0499	0.0021	10 2 41.1	19.965	0.050	68.3	10	14	35		10 2427
		12		44.4*		-0.0020	-		_	68.3	10	14			10 2428
4586	9.0	12	21	48.00	+3.0499	0.0000		-19.964 10.063	1	68.3		-	35		1
4587	9.4 8.28	l		48.93	3.0443	0.0033	12 23 12.4 12 31 4.7	19.963	1 -	68.3	20	29 29			12 2473
4588 4589	8.9		21	55.30 57.65*	3.0439 3.0426	0.0033	13 2 17.1	19.963			22		768	760	12 2474
4590	8.8	•	22	5.79	3.0432	0.0034	12 43 55.1	19.961	0.051	79·3 90.3	768	769	770	109	13 2539
					ľ										
4591	8.04	12	22	•	+3.0428	-0.0035	+12 48 35.9	-19.960	-	83.0	29	769	770		12 2477
4592	8.8	l	22		3.0401	0.0040	13 46 48.6	19.958	0.052	68.3	22	31			13 2540
4593	8.16			46.47	3.0376	0.0044	14 38 30.4	19.955	1	90.3	768	769			14 2507
4594	8.9	l	23	8.30	3.0440	0.0029	11 49 48.1	19.952	1	68.3	16	27			11 2467
4595	8.3		23	12.46	3.0431	0.0031	12 10 57.9	19.952	0.053	68.3	20	29			12 2478
4596	9.0	12	23	29.30	+3.0421	-0.0032	+12 25 5.9	-19.949	+0.054	68.3	20	29			12 2479
4597	8.7	l	_	36.16	3.0414	0.0033	12 38 46.0	19.948	1	68.3	22	31			12 2481
4598	9.2	1		37.21	3.0417	0.0032	12 31 7.4	19.948	1	68.3	20	29			12 2480
4599	7.7	Ī	-	12.70	3.0463	0.0021	10 24 30.2	19.942	1	68.3	10	14	35		10 2432
4600	neb.		24			1			1			R (2)			13 2546
1	1 10	n - º					Z. 768 [6!1]								
1				chätz. 8.; z. 8.1 8.		•	2.700 [0:1]		, 7 עם -	3; Schätz. 8	.U 8.	5			BD 7.5
	U	, 5	Jual		-										

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
4601	8.5	12h 24m 29.67	+3:0388	-0:0035	+13° 10' 41"1	-19.940	+0.056	68.3	22 31	13° 2545
4602	8.9	24 44.31	3.0466	0.0019	10 4 43.1	19.937	0.056	76.9	6 Beob.	10 2435
4603	9.0	24 55.98	3.0440	0.0024	II I 7.2	19.936	0.057	68.3	16 27	11 2469
4604	8.5	25 18.45	3.0437	0.0023	10 57 41.3	19.932	0.057	68.3	16 27	11 2470
4605	8.21	25 20.37	3.0387	0.0033	12 49 6.0	19.932	0.057	68.3	22 31	12 2484
4606	9.3	12 25 36.18	+3.0342	-0.0040	+14 18 47.7	-19.929	+0.058	68.3	25 33	14 2511
4607	6.5	26 43.31	3.0420	0.0022	10 59 8.3	19.918	0.060	68.3	16 27	11 2473
4608	9.0	26 54.78	3.0312	0.0041	14 41 22.9	19.916	0.060	68.3	25 33	14 2514
*4609	9.2	27 7.05	3.0419	0.0022	10 53 6.3	19.914	0.061	68.3	16 27	10 2438
4610	9.0	27 59.17	3.0425	0.0018	10 21 43.2	19.905	0.063	68.3	10 14 35	10 2441
	8.23		+3.0387	0.0025	+11 36 45.9	-19.904	+0.062	68.3	16 27	II 2474
4611 4612	8.3 ³	12 28 1.29 28 18.42	3.0373	0.0027	11 59 26.0	19.901	0.063	68.3	20 29	12 2488
4613	8.4	28 32.51	3.0373	0.0024	11 31 35.6	19.899	0.063	68.3	16 27	11 2475
4614	8.5	28 33.80	3.0334	0.0032	13 9 5.5	19.899	0.063	68.3	22 31	13 2550
4615	8.7	28 48.58	3.0316	0.0035	13 37 40.4	19.896	0.064	68.3	22 31	13 2551
1	•							68.3	l i	
4616	8.04	12. 28 51.70	+3.0358	-0.0027	+12 14 12.8	-19.895	+0.064	68.3 68.3	20 29	12 2489
4617 •4618	9.2	29 12.14 29 41.04*	3.0412	0.0017	10 20 49.1 12 5 46.9*	19.892 19.886	o.o65 o.o66	•	10 14 35 20 29 768 770	10 2444 12 2492
4619	1		3.0352	,	13 22 28.9	19.886	0.066	79.3	22 31 768 769	13 2553
4620	9.1 8.8	29 42.18° 29 44.38	3.0312	0.0033	9 55 17.6	19.886	0.066	79·3 77·1	6 Beob.	10 2446
i i				1		'			:	
4621	9.4	12 29 53.45	+3.0407	-0.0017	+10 16 29.1	-19.884	+0.066	68.3	10 14 35	10 2447
4622	8.6	30 8.81	3.0368	0.0022	11 25 10.0	19.881	0.067	68.3	16 27	11 2477
4623	9.0	30 14.56*		0.0033	13 27 0.3	19.880	0.067	79.3	22 31 769 770	
4624	9.3	30 18.26	3.0296	0.0033	13 35 51.4	19.879	0.067	79.3	31 770	13 2558
4625	8.9	30 35.28	3.0399	0.0016	10 17 29.8	19.876	0.067	68.3	10 14 35	10 2450
4626	8.6	12 30 44.64	+3.0245	0.0040	+14 56 25.3	-19.874	+0.067	68.3	² 5 33	15 2483
4627	8.86	30 49.97	3.0313	0.0029	12 52 15.9	19.873	0.068	68.3	20 29	12 2494
4628	8.37	30 53.61	3.0324	0.0028	12 30 20.5	19.872	0.068	68.3	20 29	12 2495
4629	8.2	31 4.17	3.0283	0.0033	13 40 17.3	19.870	0.068	68.3	22 31	13 2561
4630	8.3	31 18.74	3.0359	0.0021	11 16 19.6	19.867	0.069	68.3	16 27	11 2478
4631	8.7	12 31 19.96	+3.0290	-0.0032	+13 21 26.8	-19.867	+0.069	68.3	22 31	13 2562
4632	9.2	31 33.78	3.0376	0.0018	10 41 28.0	19.864	0.069	68.2	10 14 16 35	10 2453
4633	8.8	31 44.41	3.0380	0.0017	10 30 6.4	19.862	0.070	68.3	10 14 35	10 2454
4634	8.6	31 49.21	3.0387	0.0015	10 16 24.8	19.861	0.070	68.3	10 14 35	10 2455
4635	7.68	32 17.65	3.0237	0.0037	14 29 38.2	19.855	0.070	68.3	2 5 33	14 2523
4636	9.2	12 32 30.98	+3.0267	-0.0032	+13 32 44.6	-19.853	+0.071	79.3	22 31 768 769	13 2563
4637	8.6	32 34.08	3.0233	0.0037	14 29 26.9	19.852	0.071	68.3	25 33	14 2525
4638	8.9	32 43.06	3.0228	0.0037	14 33 18.2	19.850	0.071	68.3	25 33	14 2527
4639	8.9	32 43.47	3.0231	0.0036	14 28 30.2	19.850	0.071	68.3	25 33	14 2528
*4640	8.1	32 52.87	3.0210	0.0039	15 0 54.0	19.848	0.071	90.3	768 769 770	15 2491
4641	9.0	12 33 41.50	+3.0258	-0.0030	+13 20 27.3	-19.838	+0.073	68.3	22 31	13 2567
4642	9.3	33 58.33	3.0226	0.0034	14 7 1.6	19.834	0.074	68.3	25 33	14 2530
4643	8.7	34 20.85	3.0312	0.0021	11 37 2.2	19.829	0.074	68.3	16 27	11 2483
4644	9.5	34 26.23*		0.0025	12 27 9.7	19.828	0.074	81.3	29 R	
4645	8.19	34 26.30	3.0246	0.0030	13 24 8.8	19.828	0.074	79-3	22 31 768 769	13 2569
4646	6.0 10		+3.0320	-0.0018	+11 6 44.7	-19.817	+0.076	68.3	16 27	11 2484
4647	9.0	35 23.07	3.0269	0.0024	12 26 54.1	19.816	0.076	68.3	20 29	12 2501
4648	7.1 11		3.0337	0.0015	10 34 16.8	19.814	0.077	68.3	14 35	10 2459
4649	5.2	35 33.41	3.0324	0.0016	10 55 29.1	19.813	0.077	68.3	16 27	11 2485
4650			3.0172	ا ما			1	-	·	14 2533
'-',				_					4 BD 7.3; Schätz	
H .		D 7.3; Schätz. 8. 8.8 9.0; med.		BL 2 8.3; Schät	7.5; Schätz. 8.2 z. 8.7 8.9	8.2 7 BD 7.8		D 7.8 BD 6.5: Sc		Röthlich
		5.5; BD 7.0		.7; Schätz.		-2 1.0	•	5.5, 50		
li .	,		•		- -					

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	z	nen		B. D.
4651	8.8	12h 35	m 51:96	+3:0296	-0.0019	+11°34′ 8.8	-19.809	+0.077	68.3	16 27	,		11°2486
4652	8.7		44.88	3.0250	0.0023	12 28 20.1	19.797		90.3	768 769			12 2505
4653	8.8	36		3.0223	0.0027	13 9 31.5	19.796	0.079	68.3	22 31			13 2571
4654	9.3	36	50.11	3.0243	0.0024	12 37 1.9	19.796	0.079	68.3	20 29)		12 2506
4655	8.8	36	50 .80	3.0211	0.0028	13 25 45.9	19.796	0.079	68.3	22 31			13 2572
4656	8.2	12 36	57.25	+3.0313	-0.0015	+10 47 15.2	-19.794	+0.079	68.3	16 27	,		10 2461
4657	9.1	37	15.66	3.0228	0.0025	12 52 38.5	19.790	0.080	68.3	20 29		ı	12 2507
4658	neb.	37	21.71*	3.0252	0.0022	12 14 18.7	19.788	0.080	90.3	768 770			12 2508
4659	8.6	37	43.42	3.0272	0.0018	11 36 22.8	19.783	0.081	68.3	16 27			11 2487
4660	9.1	38	16.34	3.0187	0.0028	13 33 5.5	19.775	0.082	68.3	22 31			13 2574
466 I	8.5	12 38	16.91	+3.0167	-0.0030	+14 2 2.0	-19.775	+0.082	68.3	25 33	l	i	14 2536
4662	8.7	38	38.58	3.0156	0.0031	14 10 30.5	19.770	0.082	68.3	25 33			14 2537
4663	8.1	39	9.72	3.0111	0.0035	15 2 56.4	19.762	0.083	68.3	25 33		- 1	15 2503
4664	8.2	39	10.07	3.0151	0.0030	14 5 54-5	19.762	0.083	68.3	25 33			14 2538
4665	7.51	39	10.65	3.0110	0.0035	15 3 25.4	19.762	0.083	68.3	25 33			15 2504
4666²	8.7		12.80	+3.0214	-0.0023		-19.761	+0.083	,			ای	
4667	8.9	• •	14.25	3.0269	0.0016	+12 35 15.6		0.084	79.3 68.3	. 1		69	12 2509
46683	9.2	39 39	35.66	3.0283	0.0013	11 15 41.4	19.761 19.756	0.084	68.3	16 27 16 27		- 1	11 2489
4669	8.6	39	39.17	3.0137	0.0031	14 15 57.9	19.755	0.084	68.3	25 33		- 1	14 2539
4670	8.7	39	43.27	3.0264	0.0015	11 14 58.0	19.754	0.085	79.3	16 27		60	11 2490
	,	_			_	_		i		'		"	
4671	9.1	12 39	48.50	+3.0129	-0.0031	+14 24 23.2	-19.752		90.3	768 769			14 2540
4672	8.8	39	53.64	3.0176	0.0026	13 16 11.5	19.751	0.085	79.3	22 31		70	13 2578
4673	8.5	40	0.29	3.0305	0.0010	10 11 17.9	19.749	0.085	68.3	14 35		- 1	10 2467
4674	6.4 8.0	40	1.35 8.19	3.0303	0.0009	10 14 22.6 9 58 11.4	19.749	0.085	68.3 76.0	14 35			10 2468
4675		40	-	3.0313	0.0009	9 50 11.4	19.747	0.085	·	14 35	368 4	55	10 2469
4676	8.5	12 40	17.66	+3.0223	-0.0019	+12 3 42.9	-19.745	+0.085	68.3	20 29)	I	12 2511
4677	8.6	40	19.93	3.0154	0.0027	13 38 51.0	19.745	0.085	68.3	22 31		H	13 2580
4678	8.8	40	•	3.0296	0.0010	10 13 37.5	19.738	0.086	68.3	14 35		- 1	10 2471
4679	8.9	40	46.19	3.0288	1100.0	10 24 11.9	19.738	0.086	68.3	14 35		1	10 2472
4680	8.24	40	48.16	3.0119	0.0030	14 17 58.1	19.737	0.086	68.3	2 5 33	i	- 1	14 2544
4681	6.5	12 40	56.02	+3.0190	-0.0022	+12 38 30.4	-19.735	+0.087	68.3	20 29	•	- 1	12 2512
4682	8.9	41	19.57	3.0158	0.0024	13 14 5.0	19.729	0.087	68.3	22 31		ı	13 2582
4683	8.4	41	34.85	3.0116	0.0029	14 6 24.2	19.725	0.088	68.3	25 33	i	- 1	14 2545
4684	8.8	41	36.75	3.0261	0.0012	10 48 31.5	19.725	0.088	68.3	16 27		ı	10 2473
4685	9.0	41	41.43	3.0165	0.0023	12 58 5.1	19.723	0.088	68.3	22 31		1	13 2583
4686	8.7	12 41	43-37	+3.0150	-0.0025	+13 18 41.4	-19.723	+0.088	68.3	22 31		- 1	13 2584
4687	6.7		58.67	3.0104	0.0029	14 14 10.3	19.719		68.3	2 5 33	;	- [14 2546
4688	8.8		22.84	3.0138	0.0024	13 21 53.5	19.712	0.089	68.3	22 31		- 1	13 2588
4689	8.3		32.10	3.0107	0.0027	14 0 19.8	19.709		68.3	2 5 33		- [14 2547
4690	7.5	42	33.52	3.0162	0.0021	12 47 0.7	19.709	0.090	68.3	20 29)	- 1	12 2518
4691	8.3	12 42	34.01	+3.0074	-0.0031	+14 43 4.3	-19.709	+0.089	90.3	768 769)	- 1	14 2548
4692	8.9		36.06	3.0073	0.0031	14 43 55.0	19.709	0.089	90.3	768 769		1	
4693	4.98	42	38.45	3.0069	0.0031	14 48 19.7	19.708	0.089	90.3	768 769)	- 1	14 2549
4694	9.1	43	-	3.0079	0.0029	14 27 18.9	19.701	0.090	80.8	33 R		-	[14 2550]
4695	9.3	43	6.40	3.0206	0.0015	11 40 18.3	19.701	0.091	68.3	16 27	'	ı	[11 2500]
4696	8.0	12 43	16.43	+3.0277	-0.0007	+10 3 16.4	-19.698	+0.091	77-3	14 35	636 6	37	10 2474
4697	8.7	43	35.28	3.0200	0.0015	11 40 40.1	19.693	0.092	83.0	27 769			11 2501
4698	9.3	43	38.91	3.0070	0.0029	14 26 59.9	19.692	0.091	80.8	25 R	-		[14 2551]
4699	8.9	43			1100.0	10 45 48.4	19.691		79.3	16 27	768 7		10 2475
4700	8.7	44	5.43	3.0248	0.0009	10 30 50.7	19.684	0.093	68.3	14 35			10 2477
	1 B	D 8.0; S	chätz. 7.	5 7.5	2	9 ^m 7 praec. 6:0	7 A.	3	9 ^m 2 seq. I	7 30" B.	10.5	en '	2.0 2"A.

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Ртаес.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
4701	9.0	12h 44m 6:51	+3:0126	-0.0033	+13° 7' 4"3	-19:684	+0.092	68.3	22 31	13° 2592
4702	8.4	44 17.23	3.0118	0.0023	13 14 30.7	19.681	0.093	82.9	22 768 769	13 2594
4703	8.91	44 25.89*	3.0110	0.0023	13 22 1.2	19.678	0.093	79-3	22 31 770 772	13 2595
4704	9.0	44 42.23	3.0230	0.0010	10 46 0.0	19.674	0.094	68.3	16 27	10 2479
4705	8.5	45 7.17	3.0116	0.0021	13 3 10.0	19.667	0.094	68.3	22 31	13 2596
4706	8.9	12 45 47.40	+3.0073	-0.0024	+13 44 59.1	-19.655	+0.095	68.3	22 31	13 2597
4707	9.0	46 24.37	3.0156	0.0014	11 53 19.1	19.645	0.097	68.3	16 27	11 2505
4708	7.9	46 54.80	3.0088	0.0020	13 8 43.5	19.636	0.098	68.3	22 31	13 2599
4709	8.7	47 3.36	3.0051	0.0024	13 50 43.9	19.633	0.098	68.3	22 31	13 2600
4710	8.4	47 6.94	3.0041	0.0025	14 1 21.0	19.632	0.098	68.3	25 33	14 2558
4711	6.1	12 47 33.40*	+3.0082	-0.0020	+13 5 53.4	-19.624	+0.099	79.3	22 31 768 769	13 2602
4712	8.6	47 52.10	3.0082	0.0019	13 0 37.1	19.618	0.099	68.3	22 31	13 2603
4713	8.8	47 56.81	3.0133	0.0014	11 59 26.8	19.617	0.100	68.3	20 29	12 2525
4714	8.6	48 17.35	3.0098	0.0017	12 35 9.2	19.611	0.100	68.3	20 29	12 2527
4715	8.8	48 33.26	3.0227	0.0004	10 0 6.1	19.606	0.101	77.3	14 35 636 637	
11 . 1	8.6		+3.0116	-0.0014	+12 9 31.9	-19.605	+0.101	68.3	20 29	12 2528
4716	1	12 48 37.43 48 40.25	•	0.0007	10 37 43.4	19.604	0.101	68.3	,	10 2485
4717 4718	9.0 8.8	48 57.90	3.0194	0.0022	13 44 18.2	19.598	0.101	68.3	14 35 22 31	13 2606
4719	8.7	49 12.67	3.0148	0.0010	11 23 37.7	19.594	0.102	68.3	16 27	11 2513
4720	8.4	49 14.31	3.0044	0.0020	13 22 46.1	19.593	0.102	68.3	22 31	13 2607
I									Ĭ	
*4721	7.2	12 49 14.32	+3.0107	-0.0014	+12 10 27.1	-19.593		68.3	20 29	12 2529
4722	8.83	49 50.34	2.9963	0.0026	14 44 29.8	19.582	0.103	68.3	25 33	[14 2562]
4723	7.8	50 18.11	3.0209	0.0003	9 59 35.2	19.573	0.104	77·3 68.3	14 35 636 637	1
4724	8.4 8.7	50 29.07	3.0145	0.0008	11 11 10.4	19.570	0.104	68.3	16 27 20 29	11 2515
4725	0.7	50 53.54	3.0091	0.0013	12 5 53.5	_			ĺ	12 2531
.*4726	9.2	12 51 4.91	+3.0168	-0.0005	+10 37 25.7	-19.558	4-0.106	68.3	14 35	10 2489
4727	8.9	51 14.08	2.9943	0.0025	14 44 5.0	19.555	0.105	83.0	33 768 769	14 2565
4728	8.9	51 24.38	3.0034	0.0017	13 1 57.5	19.552	0.106	68.3	22 31	13 2609
4729	8.0	51 34.55	3.0195	0.0002	10 0 56.8	19.549	0.107	76.0	14 35 368 455	•
4730	8.9	51 40.95	3.0157	0.0005	10 42 59.6	19.546	0.107	68.3	16 27	10 2491
4731	8.7	12 52 1.43	+3.0168	-0.0004	+10 25 59.0	-19.540	+0.107	68.3	14 35	10 2492
4732	8.9	52 17.00	3.0020	0.0017	13 4 15.1	19.535	0.107	68.3	22 31	13 2610
4733	9.08	52 56.44	3.0145	0.0004	10 40 42.2	19.522	0.109	94.3	R(2)	10 2494
4734	8.4	53 7.02	3.0106	0.0008	11 20 30.4	19.518	0.109	68.3	27 29	11 2520
4735	8.9	53 12.68	3.0124	0.0006	11 0 27.3	19.516	0.109	8 0.8	29 R	[11 2522]
4736	6.74	12 53 29.21	+3.0166	-0.0002	+10 12 3.1	-19.511	+0.110	83.0	35 768 769	10 2496
4737	8.8	53 44.18	2.9892	0.0025	14 57 36.7	19.505	0.110	-	² 5 33	15 2530
4738	8.0	54 8.10	2.9912	0.0022	14 31 14.0	19.497	0.110	68.3	25 33	14 2567
4739	9.5	54 9.17	3.0124	0.0005	10 49 51.2		0.111	68.2	16 20	[10 2499]
*4740	8.7	54 3 3.31	2.9874	0.0025	15 3 13.9	19.489	0.111	68.3	2 5 33	15 2531
4741	9.2	12 54 43.42*	+3.0061	-0.0009	+11 48 56.1	-19.485	+0.112	88.6	27 R(3)	[11 2525]
4742	8.9	54 59.62	3.0063	0.0008	11 43 22.2	. 19.480	0.113	90.3	768 769	11 2526
4743	8.6	55 6.94	3.0057	0.0009	11 47 41.5	19.477	0.113	68.3	16 27	11 2527
4744	8.7	55 10.27	3.0114	0.0004	10 48 32.6	19.476	1	68.3	27 29	10 2501
4745	8.0	55 10.63	2.9937	0.0018	13 50 30.2	19.476	0.113	68.3	22 31	13 2619
4746	9.0	12 55 28.22	+2.9932	8100.0—	+13 50 49.8	-19.470	+0.113	68.3	22 31	13 2620
4747	2.6	55 57-27	3.0057	0.0007	11 37 53.0	19.460	1		Fund. Cat.	11 2529
4748	8.8	56 4.16	3.0024	0.0010	12 10 38.4	19.457	0.114	68.3	20 29	12 2540
4749	9.2	56 26.04	2.9901	0.0019	14 8 37.2	19.449	0.115		25 33	[14 2569]
4750	8.4	56 37.97	2.9898	0.0019	14 8 41.3	19.445	0.115	68.3	25 33	14 2572
	1 8	.3 9.1 9.3 9.0	3 BD 9	9-3	⁸ Grösse nach Bl	D 4	7.3 6.4	6.4; BD 7.	3	

Nr.	Gr.	A.R.	. 1875	Praec.	Var.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
*4751	8.81	12h 56	m 41:95	+3:0079	-0.0004	+11° 6' 46"5	-19.444	+0"116	68.3	16 27	11°2530
4752	9.5		43.53	3.0113	-0.0002	10 32 0.2	19.443	0.116	80.8	35 R	[10 2503]
4753	8.7	56		2.9993	-0.0011	12 33 9.3	19.443	0.115	68.3	20 29	12 2541
4754	8.9	57		3.0107	-0.0002	10 34 27.7	19.436	0.116	68.3	14 35	10 2505
4755	8.4	57		2.9981	-0.0011	12 39 8.3	19.433	0.116	68.3	20 29	12 2544
4756	9.2	12 57	15.90	+3.0131	+0.0001	+10 8 35.6	-19.431	4-0.117	87.5	5 Beob.	
4757	9.2	57		3.0131	+0.0001	10 8 28.0	19.431	0.117	83.3	8 Beob.	10 2506
4758	8.1	57	_	3.0020	-0.0007	11 54 8.6	19.421	0.117	68.3	20 29	12 2545
4759	8.8	57	-	3.0014	-0.0008	11 58 38.7	19.419	0.118	68.3	20 29	12 2546
4760	8.2	58		3.0120	+0.0001	10 7 15.4	19.405	0.119	77.3	14 35 636 637	10 2509
							_	_			_
4761	8.8	12 58		+3.0063	-0.0003	+11 1 5.4	-19.399	+0.119	68.3 68.3	16 27	11 2532
4762	8.9 8.8	59		3.0055	-0.0003	11 3 29.7	19.389	0.120	68.3	16 27 16 27	11 2534
4763		59		3.0063 2.9875	-0.0002 -0.0016	10 55 38.1	19.389	0.120	68.3	·	11 2535
4764 4765	7·5 8.8	13 0		2.9852		13 53 45.4 14 6 39.2	19.385	0.121	68.3	² 5 33 ² 5 33	14 2578 14 2579
		13	-	2.9052	-0.0010				, i		
4766	8.9	13 0	•	+2.9977	-0.0007	+12 9 8.1	-19.370		68.3	20 29	12 2550
4767	8.8	C	10.11	2.9962	0.0008	12 21 32.0	19.367	0.122	68.3	20 29	12 2551
4768	9.1	ď	•	2.9947	0.0009	12 35 47.5	19.367	0.122	68.3	22 31	12 2552
4769	8.5	C	•	3.0023	-0.0004	11 22 49.4	19.366	0.122	68.6	16 27 40 108	11 2537
4770	8.6	•	22.98	3.0000	-0.0005	11 42 57.8	19.362	0.122	68.6	16 27 40 108	11 2538
4771	8.8	13 0	59.87	+2.9978	-0.0006	+11 56 50.4	-19.348	+0.123	68.6	20 29 40 108	12 2555
4772	8.6	1	9.78	2.9985	-0.0005	11 48 32.5	19.344	0.124	68.6	16 27 40 108	11 2540
4773	8.5	1	15.26	2.9908	-0.0010	12 59 41.3	19.342	0.123	69.3	100 110	13 2633
4774	8.83	1	20.86	2.9910	-0.0010	12 56 33.0	19.340	0.124	69.3	100 110	13 2634
4775	9.1	1	27.09	2.9921	-0.0009	12 45 10.4	19.338	0.124	80.8	40 R	[12 2557]
4776	8.9	13 1	34.14	+3.0072	+0.0002	+10 22 43.0	-19.335	+0.125	81.1	38 104(1) 777 778	10 2512
4777	8.8	1	_	2.9908	-0.0009	12 51 47.9	19.328	0.124	69.3	100 110	12 2558
4778	8.9	2	-	2.9914	-0.0009	12 44 8.5	19.324	0.125	83.3	108 770 774	12 2559
4779	8.7	2		3.0071	+0.0003	10 17 57.5	19.321	0.126	81.1	38 104(1) 777 778	10 2513
4780	6.88	2	56.83	3.0038	+0.0001	10 41 22.8	19.303	0.127	81.1	38 104(1) 777 778	10 2516
4781	8.9	13 3	51.49	+2.9874	-0.0009	+12 59 14.8	-19.281	+0.128	69.3	100 110	13 2638
4782	9.0	3		3.0059	+0.0004	10 12 27.7*	19.278	0.129	81.1	38 104(½) 777 778	
4783	7.54	4		2.9797	-0.0013	13 58 20.8	19.263	0.129	77.7	102(1) 106 779	14 2584
4784	8.7	3		2.9828	-0.0011	13 29 53.0	19.261	0.129	69.3	100 110	13 2641
4785	8.25		55.75	2.9751	-0.0016	14 34 35.2	19.255	0.130	81.3	102(]) 106 777 778	
						+12 21 6.9	1	_	68.8	40 108	12 2561
4786	9.0		58.01	+2.9904	-0.0005		i		79.8	100 110 770 774	
4787	8.8 8.6	5		2.9866	-0.0008 0.0005	12 52 43.4 10 16 57.1*	19.252	0.130	79.8 81.1	38 104(½) 777 778	
4788	8.8	١	10.12*	3.0042					81.2	102(1) 106 770 774	
4789	8.6	5		2.9718	-0.00017	14 59 41.0 13 0 23.0	19.249	0.130	69.3	100 110	15 2551 13 2642
4790		5		l			_				-
4791	8.4	13 5		+2.9823	-0.0010	+13 23 44.0	-19.238	-	69.3	100 110	13 2643
4792	9.0	5		3.0044	+0.0005	10 10 44.2	19.237	0.132	81.1	38 104(1) 777 778	
4793	8.1	5		2.9925	-0.0003	11 53 6.9	19.232		68.8	40 108	11 2543
4794	6.56	6		2.9896		12 13 16.7	19.220	0.133	68.8	40 108	12 2565
4795	9.2	•	44-45	2.9874	-0.0005	12 27 26.6	19.210	0.133	90.3	770 774	12 2566
4796	7.37	13 7	6.59	+2.9756	-0.0012	+14 3 21.7	-19.201	+0.133	81.3	102(1) 106 770 774	14 2586
4797	8.8	7	^	2.9922	-0.0001	11 41 24.8	19.196	0.134	68.8	40 108	11 2546
4798	9.7	7		3.0008	+0.0005	10 25 27.7	19.190	0.135	92.3	777 R	
4799	8.5	7	48.39	_	+0.0005	10 26 10.1	19.183		77.4	38 104(1) 778	10 2523
4800	9.1	1 7	58.33	3.0018	+0.0006	10 13 15.7	19.179	0.136	90.8	777 778	10 2525
	1 D	pl. med.	2 9	o seq.o	2 55" B.	* 7.3 7.0 6.2	: 6.9	4 BD 7.0	o ⁸ BI	7.5; Schätz. 8.3 8.1	8.0 8.3

¹ Dpl. med. ² 9^mo seq. 0.2 55" B. ⁸ 7.3 7.0 6.2 6.9 ⁴ BD 7.0 ⁵ BD 7.5; Schätz. 8.3 8.1 8.0 8. ⁶ BD 6.0 ⁷ 8.0 7.8 6.4 7.0; Z. 774 röthlich

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
4801	6.7	13h 8n	17:11	+2:9888	-0.0002	+11°59′45.8	-19:171	+0.136	68.8	40 108	12°2572
4802	9.2	8	42.74	2.9909	0.0000	11 38 36.8	19.160	0.137	68.8	40 108	11 2547
4803	8.81	9	0.43	2.9926		11 21 4.2	19.152	0.138	90.3	770 774	11 2548
4804	8.7	ģ	17.19	2.9928	+0.0002	11 16 46.4	19.145		68.8	40 108	11 2549
4805	8.6	9	28.13	2.9769	-0.0007	13 26 18.6	19.140		83.3	5 Beob.	13 2647
	8.7	•••	20.10		100001	1 70 54 47 5			68.8	40 108	l i
4806 *4807	8.8	13 9	30.10	+2.9953 2.9833	+0.0004 -0.0003	+10 54 41.5 12 33 9.2	-19.139 19.138	+0.139	69.3	100 110	11 2550
4808	8.8	9	31.72 46.16	2.9992	+0.0007	12 33 9.2 10 19 38.5	19.132	0.138	81.1	38 104(½) 777 778	12 2576
4809	5.8	10	34.11*	3.0002	+0.0009	10 4 41.8*	19.132	0.141	82.1	6 Beob.	10 2531
4810	8.5	10	35.49	2.9780	-0.0005	13 4 59.5	19.110	0.140	69.3	100 110	13 2648
li i	-				_						i -
4811	9.0	13 10	_	+2.9906	+0.0003	+11 21 29.7	—19.10 6	+0.141	68.8	40 108	11 2552
4812	8.8	10	48.32	2.9646	-0.0013	14 49 56.3	19.105	0.140	81.3	102(1) 106 770 779	14 2590
4813	5·7°	11	4.71	2.9680	-0.0011	14 20 3.1	19.097	0.140	81.3	102(1) 106 770 779	14 2591
4814	9.0	11	26.92	2.9740	-0.0006	13 28 19.7	19.088	0.141	69.3	100 110	13 2650
4815	7.9	11	27.94	2.9667	-0.0011	14 25 22.0	19.087	0.141	81.3	102(1) 106 770 779	14 2593
4816	8.7	13 11	46.67	+2.9779	-0.0004	+12 54 13.3	-19.079	+0.142	69.3	100 110	13 2652
4817	8.5	11	51.30	2.9720	-0.0007	13 39 32.8	19.077	0.142	81.3	102(1) 106 770 779	13 2653
4818	8.4	12	25.46	2.9719	-0.0006	13 34 14.8	19.061	0.143	69.3	100 110	13 2655
4819	8.7	12	33.41	2.9814	0.0000	12 18 35.0	19.058	0.143	68.8	40 108	12 2581
4820	8.3	12	35.17	2.9800	-0.0001	12 29 30.7	19.057	0.144	69.3	100 110	12 2582
4821	8.9	13 12	35.25	+2.9951	+0.0008	+10 29 40.5*	-19.057	+0.144	81.1	38 104(1) 777 778	10 2534
4822	8.5	12	45.20		-0.0004	13 1 55.0	19.052	0.144	69.3	102(1) 106 110	13 2656
4823	8.68	12	58.80		+0.0010	10 6 34.9	19.046	0.145	82.1	6 Beob.	10 2535
4824	8.o	13	-		+0.0009	10 21 10.5	19.034	0.146	81.1	38 104(1) 777 778	10 2536
4825	9.4	13	40.61		1100.0—	14 42 40.0	19.027	0.145	81.3	102(1) 106 770 779	
4826	8.7	13 13	51.78	+2.9925		+10 39 28.8		+0.146	81.1	38 104(1) 777 778	10 2537
4827	8.8	13 13	20.96	1	-0.0003	12 54 18.7	19.022	0.146	69.3	100 110	13 2657
4828	8.9		27.38		-0.0003	13 11 43.2	19.005	0.146	79.8	100 110 770 779	13 2658
4829	9.1	14	30.59		+0.0008	10 41 44.1	19.003	0.147	81.1	38 104(1) 777 778	10 2539
4830	8.4		37.92*	2.9620	1	14 27 23.0	19.000	0.146	81.3	102(1) 106 770 779	14 2599
									_		
4831	8.9	13 14		+2.9652	-0.0007	+14 1 47.0	-18.998	+0.147	81.3	102(1) 106 770 779	14 2600
4832	8.9		43-47	2.9970		9 57 53.6	18.998	0.148	82.1	6 Beob.	10 2541
4833	9.0	15	1.15	2.9868	1	11 14 45.2	18.989	0.148	68.8	40 108	11 2555
4834	7.78	15	12.68		-0.0010	14 48 20.0	18.984	0.147	81.3	102(1) 106 770 779	14 2602
4835	8.9	15	20.86	2.9766	0.0000	12 29 29.6	18.980	0.148	68.8	40 108	12 2591
4836	8.9	13 15			-0.0005	+13 48 44.5	-	1	79.8	100 110 770 779	
4837	9.0		36.80	2.9586		14 31 15.8	18.944	1 -	81.3	102(]) 106 770 779	
4838	8.7		32.16	2.9649	-0.0003	13 36 2.4	18.917	1 - 1	69.3	100 110	13 2661
4839	8.8	18			+0.0008	11 5 3.9	18.903		68.8	40 108	11 2560
4840	6.7	18	19.63	2.9681	0.0001	13 4 59.0	18.894	0.153	69.3	100 110	13 2663
4841	8.4	13 18	29.03	+2.9764	+0.0004	+12 2 58.1	-18.890	+0.154	68.8	40 108	12 2593
4842	8.84		5.71	2.9827	+0.0008	11 11 55.3	18.872	0.155	68.8	40 108	11 2562
4843	8.6	19	10.59		4-0.0007	11 24 27.1	18.869		68.8	40 108	11 2563
4844	8.o	19	58.48	2.9498	-0.0008	14 59 51.5	18.846	0.155	81.3	102(1) 106 770 779	15 2576
4845	9.6	20	33.22*	2.9900	+0.0014	10 7 58.8	18.828	0.158	83.8	368 455	[10 2545]
4846	8.2	13 20	44.42	+2.9484	-0.0007	+15 1 41.4*	-18.823	+0.156	81.3	102(1) 106 770 779	15 2578
4847	8.35	_	47.77	1	+0.0003	12 33 30.6	18.821	0.157	68.8	40 108	12 2594
4848	8.9		11.06		+0.0003	12 42 26.9	18.809			100 110	12 2595
4849	8.2	21		1	0.0005	14 33 48.9	18.804	1	81.3	102(1) 106 770 779	
4850	8.1	21	35-37		0.0000				_	100 110	13 2669
	l R	D 8.3		7 5.5 5.2	r.6	8 Röthlich		praec. 25	20"P	⁵ BD 7.7; Schätz	
	Б	~3	0.	.1 2:3 2.2	3.0	ACCURION .	9.2	pract. 2.	- ე- D .	J. J. J. GCHAC	. 0.4 0.5

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
4851	7.9	13 ^h 21 ⁿ	56:42	+2:9888	+0.0015	+10° 6′ 36."	2 -18.786	+0"160	82.1	6 Beob.	10°2548
4852	8.4	22	7.50	2.9801	1	11 7 7.		,	68,8	40 108	11 2573
4853	5·5¹	22	18.92*	2.9512	-0,0004	14 26 46.	o* 18.774	0.159	81.3	102(1) 106 770 779	
4854	8.8	22	30.24	2.9778	+0.0010	11 20 17.	18.769	0.161	68.8	40 108	11 2574
4855	8.6	22	31.78	2.9514	-0.0004	14 22 56.	6 18.768	0.160	81.3	102(1) 106 770 779	14 2622
4856	8.4	13 22	49.29	+2.9686	+0.0005	+12 21 55.	2 -18.759	+0.161	69.3	100 110	12 2596
4857	8.7	22	56.46	2.9705	+0.0006	12 7 29.	18.755	0.161	68.8	40 108	12 2597
4858	8.1	22	56.95 *	2.9691	+0.0006	12 17 7.	3 18.755	0.161	79.8	100 110 770 779	12 2598
4859	6.0	23	1.50	2.9761	+0.0009	11 28 0.			68.8	40 108	11 2575
4860°	8.7	23	5.61	2.9891	+0.0016	9 56 51.	18.750	0.163	82.1	6 Beob.	10 2550
4861	8.9	13 23	15.36	+2.9546	-0.0001	+13 54 36.	o* —18.745	+0.161	81.3	102(1) 106 770 779	14 2625
4862 ⁸	9.0	23	32.62	-	+0.0013	10 41 54.	8 18.737	0.163	81.1	38 104(1) 777 778	10 2551
4863	8.9	24	7.33*	2.9875		10 0 45.			83.2	7 Beob.	10 2552
4864	7.5	24	25.69	2.9877	1	9 57 47.		1	82.1	6 Beob.	10 2553
4865	8.8	24	-	2.9794	+0.0013	10 52 15.	5 18.698	0.165	81.1	38 104(½) 777 778	
4866	9.7	13 25	38.88	+2.9849	1	+10 8 21.			85.6	455 636 637	[10 2555]
4867	8.3	25	58.81	2.9789		10 47 31.		1	81.1	38 104(1) 777 778	
4868	9.1	26	4.92*	2.9846		10 7 44.	- 1	1	86.5	5 Beob.	[10 2557]
4869	7.2	26	29.60	2.9399	1	15 2 13.		1	81.3	102(1) 106 770 779	
4870	8.8	26	35.89	1	+0.0007	12 30 46.		1	68.8	40 108	12 2601
4871	9.2	13 26	38.38	+2.9448	l .	+14 28 44.	·	i .	81.3	102(1) 106 770 779	- 1
4872	8.8	27	4.80		+0.0006	12 47 34.	_		69.3	100 110	12 2602
4873	8.8	27	12.91	2.9850		9 57 56.			82.1	6 Beob.	10 2561
4874	8.7	27	50.34	2.9577	+0.0006	12 54 13.			69.3	100 110	13 2680
4875	8.7	28	2.41	2.9820	1	10 12 12.			81.1	38 104(1) 777 778	i i
4876	9.2	13 28	4.51		+0.0017	+10 17 25.		l .	90.4	777 778	10 2563
4877	7.94	28	10.61		-0.0002	14 52 29.	. 1	1	81.3	102(1) 106 770 779	
4878	7.6	28	13.17*	2.9400	i .	14 45 10.		1	81.3	102(]) 106 770 779 777 778	14 2636 10 2564
4879 4880	9.2	28 28	26.35 34.86	2.9802 2.9521	+0.0017	10 21 54. 13 24 38.			90.4 79.8	100 110 770 779	13 2682
n 1							1				
4881	7.0	13 28	52.66	+2.9541	+0.0005	+13 9 16.		i.	69.3 68.8	100 110	13 2683 12 2605
4882	8.6	29	0.33	2.9590	+0.0008	12 36 31. 10 50 48.			81.1	40 108 38 104(1) 777 778	10 2565
4883 4884	7.1 8.7	29 29	20.82 22.07	2.9749 2.9747	+0.0015	10 51 55.	1	1	81.1	38 104(1) 777 778	10 2566
4885	8.7	30	2.05	2.9777	+0.0017	10 27 59.		1	1.18	38 104(1) 777 778	10 2567
4886	8.8		8.01*		•	+14 16 19.		l .	81.3	102(1) 106 770 779	- 1
4887	8.9	13 30	19.59	+2.9419	1000.0+	14 26 20.			81.3	102(1) 106 770 779	
4888	9.0	30	_	2.9400	+0.0007	12 55 4.			69.3	100 110	13 2687
4889	8.7	30		2.9779	1 :	10 21 10.	- 1 -		81.1	38 104(½) 777 778	
4890	8.9	31	3.56	2.9456	1	13 45 6.			90.3	770 779	13 2690
48915	9.0	13 31		+2.9431	+0.0003	+13 59 42.	Į.	+0.174	81.3	102(1) 106 777 778	14 2642
4892	8.8		19.85	-	+0.0005	13 35 9.		1	69.3	100 110	13 2692
4893	8.7	_	36.81	1	+0.0011	12 6 0.		1	83.0	40 770 779	12 2609
4894	8.2	_	45.59	1 -	+0.0003	14 5 7.			81.3	102(1) 106 777 778	- 1
4895	9.0		54.48	2.9620	+0.0012	11 55 38.	18.463	0.176	74-3	40 108 110 770	12 2610
4896	6.7	13 32	1.01*	+2.9328	0.0000	+14 56 21.	-18.459	+0.175	77.7	102(1) 106 779	15 2602
4897	9.1		23.89		+0.0017	_	. 1		_	38 104(1) 777 778	
4898	8.2	_	31.49	1	4 0.0018	10 37 0.	1			38 104(1) 778	10 2573
4899	9.4	32	_	L	+0.0016	11 5 6.		1	92.3	779 R	11 2585
4900	8.6	32	45.91	2.9614	+0.0013	11 53 11.	18.434	0.178	68.8	40 110	11 2586
	1 6	.0 5.5 4.7	7 5.7	9 9 5 P	raec. 7° 30	'A. * 12 ^m	seq. 6° 1'5 A	. 4 8.	.3 7.8 7.4	8.0 ⁵ 9.6 praec. 3	.2 40"A.

Nr.	Gr.	A.F	. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
4901	8.9	13 ^h 3	2 ^m 55:88	+2:9386	+0.0003	+14° 12' 52"5	-18"428	+0.177	81.3	102(1) 106 770 779	14° 264
4902	8.4	3	2 59.69	2.9790	0.0021	10 1 27.5	18.426	0.179	82.1	6 Beob.	10 257
4903	7.2	3	3 2.60	2.9322	0.0015	11 8 48.2	18.424	0.179	68.8	40 110	11 258
4904	5.7	3	3 24.79	2.9656	0.0015	11 22 53.8	18.411	0.179	68.8	40 108	11 258
4905	8.1	3	3 38.96	2.9456	0.0007	13 24 46.0	18.403	0.179	79.8	100 110 770 779	13 269
4906	8.9	13 3	3 50.14	+2.9471	+0.0008	+13 14 3.6	-18.397	+0.179	69.3	100 110	13 269
4907	8.1		4 39.67	2.9308	0.0002	14 46 8.7*	18.368	0.179	81.3	102(}) 106 770 773	14 264
4908	8.9	3	_	2.9562	0.0013	12 6 14.0	18.339	0.182	68.8	40 108	12 26
4909	8.7	3	• •	2.9375	0.0006	13 59 9.1	18.338	0.181	81.3	102(1) 106 770 773	14 26
4910	9.4		5 45.18	2.9772	0.0023	9 56 11.7	18.329	0.184	83.8	370 372 457 460	[10 25
4911	8.6	13 3		+2.9492	+0.0011	+12 46 30.1	-18.327	+0.182	83.3	100 770 779	12 26
4912	8.2	3			0.0003	14 45 2.8*		0.181	81.3	102(1) 106 777 778	14 26
4913	8.8	3		2.9625	0.0017	1	18.321	0.183	68.8	40 108	11 25
- 1	8.6			2.9578	0.0015	11 24 35.2 11 50 34.3	18.306	0.184	68.8	40 108	11 25
4914	9.0	_	6 24.32 6 41.18	2.9344	0.0006	14 7 56.2	18.296	0.183	81.3	102(1) 106 777 778	14 26
		_					1	_	-		
4916	6.61	13 3		+2.9244	+0.0003	+14 59 45.6	-18.265	+0.184	90.3	770 773	15 26
4917	8.9	_	7 32.62	2.9263	0.0003	14 48 17.5	18.265	0.184	81.3	102(1) 106 770 773	14 26
4918	8.8	3		2.9327	0.0006	14 11 6.0	18.264	0.184	81.3	102(1) 106 777 778	14 26
4919	8.7	3			0.0021	10 31 12.6	18.261	0.187	81.1	38 104(1) 777 778	10 25
4920	9.0		7 47.20	2.9321	0.0006	14 13 1.9	18.256	0.185	83.3	106 770 773	14 26
4921	8.8	13 3		+2.9471	+0.0012	+12 42 29.8	-18.246	+0.186	69.3	100 110	12 26
4922	8.7	3	8 36.79	2.9378	0.0009	13 32 58.4	18.226	0.186	69.3	100 110	13 27
4923	8.8	3	8 54.46	2.9635	0.0020	11 0 5.7	18.215	0.188	81.3	38 104(1) 770 773	11 25
4924	6.6 ²	3	9 3.36	2.9638	0.0020	10 57 16.9	18.210	0.189	81.1	38 104(1) 770 779	11 25
4925	8.8	3	9 9.60	2.9473	0.0013	12 33 36.5	18.206	0.188	68.8	40 108	12 26
4926	8.3	13 3	9 13.56	+2.9519	+0.0015	+12 6 26.6	—18.204	+0.188	68.8	40 108	12 26
4927	8.9	3	9 24.53	2.9522	0.0016	12 3 34.6	18.197	0.189	68.8	40 108	12 26
4928	8.5	3	9 31.92	2.9435	0.0012	12 53 17.6	18.193	0.188	69.3	100 110	12 26
4929	8.6	4	0 28.08	2.9571	0.0019	11 27 58.9	18.158	0.191	68.8	40 108	11 26
4930	8.3	4	0 31.86	2.9382	0.0011	13 16 48.6	18.156	0.190	69.3	100 110	13 27
4931	8.6	13 4	0 59.38	+2.9484	+0.0016	+12 15 16.3	-18.139	+0.191	68.8	40 108	12 26
4932	8.6	4		2.9467	0.0015	12 24 24.5	18.136	0.191	69.3	100 110	12 26
4933	8.7	-	1 12.26	2.9553	0.0019	11 33 45.8	18.131	0.192	68.8	40 108	11 26
4934	8.8	4		2.9362	0.0011	13 23 44.1*		0.191	81.3	102(1) 106 770 779	13 27
4935	9.4	•	1 33.99	2.9660	0.0023	10 29 54.6	18.117	0.193	68.7	38 104(1 / ₂)	
4936	8.8	13 4		+2.0457	+0.0015	+12 25 5.8	-18.108	_	68.8	40 108	12 26
4937	7.9 ⁸		1 47.70	2.9292	0.0009	13 57 39.5	18.101	0.192	81.3	102(1) 106 770 776	14 26
4938	8.7		1 59.21	2.9259	0.0008	13 57 39.5 14 15 48.5°	1	0.191	81.3	102(1) 106 770 773	14 26
4939	8.7	-	2 22.60	2.9624	0.0023	10 46 20.6	18.087	0.194	81.1	38 104(1) 777 778	10 25
4940	8.8	-	2 35.49	2.9622	0.0023	10 46 4.5	18.078	0.195	81.1	38 104(\frac{1}{2}) 777 778	10 25
4941	8.5	13 4		+2.9300	+0.0010	+13 48 22.8	-18.078		79.8	100 110 770 773	13 27
4942	7.54	•	2 40.71	2.9666	0.0024	10 20 14.0	18.075	+0.193	81.1	38 104(1) 777 778	10 2
4943	8.3		2 49.37	2.9627	0.0023	10 41 50.1	18.070		83.0	38 777 778	10 2
4943 4944	8.8		3 7.18	2.9325	0.0012	13 30 48.7	18.058	0.195	69.3	100 110	13 27
4944	8.6		3 13.29	2.9569	0.0012	13 30 48.7	18.055	0.194	79.6	40 108 770 776	
					ł					1	
4946	6.8	-	3 30.92	+2.9307	4-0.0011	+13 37 52.6	-18.043		69.3	100 110	13 27
4947	7.2		3 46.70	2.9284	0.0011	13 48 46.2	18.033	0.195	69.3	100 110	13 27
4948	8.45		4 0.07	2.9249	0.0010	14 6 30.7	18.024		81.3	102(1) 106 770 773	
4949 4950	8.3 6.06		4 48.20	2.9446	0.0018	12 12 0.1	17.994		68.8	40 108	12 26
40.00	6.96	4	5 42.10	2.9592	0.0024	10 45 20.5	17.959	0.200	81.1	38 104(1) 777 778	10 26

Nr.	Gr.	A	.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl	l. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
4951	7.2	13h	45 ^m	44 ⁸ 82	+2:9397	+0.0017	+120	33' 18.4	-17:957	+0"199	68.8	40 108	1 2° 2634
4952	8.7			48.04	2.9177			32 51.5	17.955	0.197	81.3	102(1) 106 770 773	14 2675
4953	8.2		45	52.52*	2.9165	0.0009	14	38 45.8	17.952	0.197	81.3	102(1) 106 770 773	14 2676
4954	6.21		46	00.11	2.9367	0.0016	12	47 1.8	17.940	0.199	69.3	100 110	12 2635
4955	8.8		46	54.32	2.9261	0.0013	13	39 54.8	17.912	0.199	69.3	100 110	13 2718
4956	7.7	13	47	10.19	+2.9291	+0.0014	+13	21 34.2	-17.901	+0.200	69.3	100 110	13 2720
4957	9.0		47	22.93	2.9420	0.0019	12	-	17.893	0.201	68.8	40 108	12 2637
4958	9.5		47	25.87	2.9119	0.0009	14	52 16.7	17.891	0.199	90.3	770 773	14 2677
4959	8.6		47	37.94	2.9292	0.0015	13	17 54.9	17.883	0.201	69.3	100 110	13 2723
49603	8.o		47	47.23	2.9572	0.0025	10	45 16.9	17.877	0.203	81.1	38 104(1) 777 778	10 2603
4961	1.8	13	47	47.59	+2.9561	+0.0025	+10	51 6.3	-17.877	+0.203	81.1	38 104(1) 777 778	10 2604
4962	8.7		47	47.67	2.9470	0.0021	9	40 49.4	17.877	0.202	68.8	40 108	11 2608
4963	7.9		47	57.05	2.9159	0.0011	14	27 4.3	17.870	0.201	81.3	102(1) 106 770 773	14 2678
4964	8.8		47	59.56*	2.9557	0.0025	10	52 14.2*	17.869	0.203	81.1	38 104(1) 777 778	10 2605
4965	9.03		48	9.04	2.9264	0.0014	13	29 34.6	17.863	0.202	90.3	770 773	13 2725
4966	8.8	13	48	30.95	+2.9328	+0.0017	+12	53 7.8	-17.848	+0.203	69.3	100 110	12 2640
4967	8.8	"	48	56.32	2.9449	0.0022	•	45 34.6	17.831	0.204	68.8	40 108	11 2610
4968	8.5		49	22.24	2.9335	0.0018		43 51.2	17.814	0.204	69.3	100 110	12 2641
4969	8.6		49	42.96	2.9293	0.0017	13	3 49-3	17.800	0.204	69.3	100 110	13 2728
4970	6.64		49	48.39*	2.9109	0.0011	14	40 10.6	17.796	0.203	83.3	5 Beob.	14 2680
4971	8.3	13	49	54.49*	+2.9143	+0.0012	+14	21 47.7	-17.792	+0.204	81.3	102(1) 106 777 778	14 2681
4972	9.6		49	59.91	2.9358	0.0019	1	27 40.3	17.788	0.205	81.3	108 R	
4973	8.9		50	46.30	2.9052	0.0010	15	2 42.3	17.757	0.204	81.3	102(1) 106 770 773	15 2646
4974	8.9		50	57.85	2.9279	0.0018	13	3 43.0	17.749	0.206	69.3	100 110	13 2731
4975	8.7		51	2.99*	2.9521	0.0026	10	55 5.1	17.746	0.208	81.0	38 104(1) 770 773	11 2613
4976	8.9	13	51	3.01	+2.9054	0100.0+	+14	59 59.8	-17.746	+0.205	81.3	102(1) 106 770 773	15 2647
4977	9.3	3	51	4.90	2.9346	0.0020		27 43.8	17.744	0.207	84.9	40 776 777 779	`
4978	9.4		51	5.78	2.9346	0.0020	1	27 28.9	17.744	0.207	85.1	108 776 777 779	12 2643
4979	7.9		51	39.08	2.9327	0.0020	12	34 22.4	17.721	0.208	79.8	100 110 770 773	
4980	8.8		51	43.25*	2.9248	0.0017	13	15 4.9	17.718	0.207	81.3	102(1) 106 776 779	13 2733
4981	8.1	13	52	11.48*	+2.9529	+0.0027	+10	44 43.7	-17.699	+0.210	81.1	38 104(1) 777 778	10 2610
4982	9.0		52	28.00	2.9182	0.0016	13		17.688	0.208	69.3	100 110	13 2734
4983	8.6		52	30.45	2.9620	0.0031	•	55 5.0	17.686	0.211	81.9	6 Beob.	10 2611
4984	9.2		52	35.67	2.9429	0.0024	3	35 16.9	17.682	0.210	83.0	40 770 773	11 2616
4985	9.45		52	41.24	2.9200	0.0016	13	33 45.0	17.678	0.290	81.3	110 R	
4986	8.7	13	52	55·74*	+2.9592	+0.0030	+10	7 59.2	-17.669	+0.212	82.1	6 Beob.	10 2612
4987	8.7	-3	53		2.9026	1 100.0		59 51.2	17.663	1 _ 1	77.7	102(1) 106 770	15 2654
4988	8.6			_	2.9238	0.0019		7 48.7	17.636		69.3	100 110	13 2738
4989	8.o		55	0.03	2.9153	0.0017		43 5.8	17.582		69.3	100 110	13 2739
4990 ⁶	9.1			10.50	2.9412	0.0026	-	30 18.6	17.575		81.7	5 Beob.	11 2619
4991	7.57	12		16.04*	+2.9597	+0.0032	1	54 18.2	-17.571	+0.216	82.1	6 Beob.	10 2616
4992	7.28			16.40	2.9075	0.0015		20 12.8	17.570		83.3	5 Beob.	14 2686
4993	8.8			21.81*	2.9063	0.0015		25 52.3	17.567	0,212	83.3	5 Beob.	14 2687
4994	8.8			31.83	2.9346	0.0024		2 9.1	17.560	0.214	79.6	40 108 778 779	
4995	8.09			15.63	2.9468	0.0028		55 47.6	17.529	0.216	68.8	38 40 104(±) 108	11 2620
4996	6.610	12		23.95*	1	+0.0031	+10	17 30.5	-17.523	+0.217	8τ.1	38 104(1) 777 778	
4990	8.8	13	-	39·79	2.9459			58 36.2	17.512	0.217	79.6	40 108 770 773	
4998	8.6			49.26	2.8989	1 1		53 0.1	17.505	0.214	81.3	102(1) 106 770 773	
4999	8.5		56		2.9274	0.0023		30 18.8	17.499	0.216	_	100 110	12 2648
5000	8.7		57	5.89*	t			14 24.4*		i i		102(1) 106 770 776	
	1 12	D 6.8	•	-		1:3 B.			60" 310°	4	6.7 6.7 5.7		10 dpL?
] (- 9. 1:3A.	v эсц. 4.0 7	8.1 7.8 1	- L. 7.5 7.2	7.2 7.0:	röthlich		7.8 7.2 6		BD 7.4
	10 7.0					, ,					, ,	-	. 4-7
li .													

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
5001	8.8	13 ^h 57	m 10:95	+2:9551	+0.0032	+10° 9′ 20.4	-17:489	+0.218	81.1	38 104(1) 777 778	10° 26 18
5002	9.4		15.71	2.9570	0.0033	9 59 3.7	17.487	0.219	83.4	375 378	[10 2619]
5003	6.8	57		2.9401	0.0027	11 23 54.9*		0.218	83.2	6 Beob.	11 2625
5004	7.4	57		2.9165		13 19 41.8	17.461	0.217	69.3	100 110	13 2742
5005	6.81	57		2.9339	0.0025	11 53 4.6	17.461	0.218	81.7	5 Beob.	11 2628
					+0.0015			+0.216	i i		
5006 5007	8.9	13 57 58		2.8970		+14 46 1.3*		0.216	77.7 77.7	102(\frac{1}{2}) 106 776 102(\frac{1}{2}) 106 776	14 2693 14 2694
5007	9.1 8.7	58 58	•	2.9295	0.0014	14 52 37.7 12 11 19.5	17.443	0.219	68.8	40 108	12 2651
5009	8.9	58		2.9295	0.0023	10 5 58.7	17.432	0.219	81.9	6 Beob.	10 2624
5010	8.8	58 58		2.9480	0.0033	10 36 42.4	17.413	0.221	81.1	38 104(½) 777 778	10 2625
]				İ							
5011	8.7	13 59		+2.9219	+0.0023	+12 44 53.7	-17.402	+0.219	69.3	100 110	12 2653
5012	9.0	59		2.9271	0.0024	12 19 24.9	17.401	0.220	85.1	108 770 773 776	12 2654
5013	8.8	59	• • • •	2.9469	0.0031	10 38 49.5	17.382	0.222	81.1	38 104(1) 777 778	10 2628
5014	8.6	14 0		2.8913	0.0014	15 8 31.0	17.367	0.218	91.3	742 R	[15 2663]
5015	8.6	0	1.27*	2.9484	0.0032	10 29 33.1	17.367	0.222	1.18	38 104(1) 777 778	10 2630
5016	8.3	14 0	5.81	+2.9371	+0.0028	+11 25 25.5	-17.363	+0.222	75.4	40 108 743	11 2635
5017	9.0	0	42.78	2.8965	0.0016	14 39 25.7*	17.336	0.220	84.2	6 Beob.	14 2701
5018	9.4	0	3, 3	2.9146	0.0022	13 10 24.5	17.324	0.221	8 0.8	34 R	[13 2748]
5019	9.0	I	10.56	2.9163	0.0023	13 1 1.8*	17.316	0.222	68.8	32 43 100 110	13 2749
5020	8.8	1	19.72	2.9140	0.0022	13 11 32.1	17.309	0.222	69.1	34 100 110 112	13 2750
5021	8.6	14 1	37.31*	+2.9145	+0.0022	+13 7 23.4	-17.296	+0.222	69.1	34 100 110 112	13 2752
5022	8.9	2	8.00	2.9214	0.0025	12 31 9.1	17.273	0.224	90.3	769 771	12 2655
5023	8.8	2	36.41	2.9270	0.0027	12 1 52.6	17.252	0.225	68.8	32 43 100 110	12 2656
5024	9.0	2	38.79	2.9391	0.0031	11 2 44.8	17.251	0.226	76.8	5 Beob.	11 2639
5025	9.2	2	40.49*	2.9309	0.0028	11 42 43.0	17.249	0.225	68.6	32 40 43 108	
5026	8.7	14 2	42.05*	+2.9387	+0.0031	+11 4 26.7	-17.248	+0.226	86.8	104(1) 743 769 771	11 2641
5027	8.9	2		2.9128	0.0023	13 8 13.9	17.239	0.224	68.5	34 112	13 2754
5028	9.0	2	_	2.9486	0.0034	10 15 27.9	17.236	0.227	68.3	26 28	10 2636
5029	8.8	3		2.9164	0.0024	12 50 11.2	17.231	0.225	68.4	32 43	12 2657
5030	8.6	3		2.8922	0.0017	14 43 46.1	17.225	0.223	75.4	36 114 742	14 2704
	9.12		•								
5031	1	14 3		+2.9326	+0.0029	+11 31 25.4	-17.223	+0.226	75.0	30 42 743 26 28 30 743	11 2643
5032	8.2	3		2.9410	0.0032	10 50 30.0	17.220	0.227	73.3		10 2637
5033	9.0	3	-	2.9308	0.0029	11 39 16.4	17.214	0.227	68.4	32 43 28 30 42 743	11 2644
5034	8.3	3	•	2.9407 2.8881		10 51 4.6	17.211	0.227	73.4		10 2638
5035	8.4	3		i	0.0017	15 0 28.1	17.205	0.224	75.4	36 114 742	15 2670
5036	8.0	14 3	50.80	+2.9265	+0.0028	+11 57 58.7	-17.197		68.4	32 43	12 2660
5037	8.9	4	3.33	2.9120	0.0024	13 5 52.0	17.187	i		34 112	13 2755
5038	9.3	4	. •	2.9503	0.0035	10 1 53.8	17.182		75.9	26 28 364 377	
5039	8.6	4	• •	2.8870	0.0017	15 0 25.6	17.169	0.225	81.3 80.3	6 Beob.	15 2673
5040	8.9	4	30.12	2.8946	0.0019	14 24 55.3	17.167	0.226	82.9	6 Beob.	14 2709
5041	8.7	14 5	12.15	+2.8971	+0.0020	+14 8 57.8	-17.135	+0.227	68.8	34 112	14 2710
5042	8.8	5	13.31	2.9348	0.0031	11 11 31.7	17.134	0.230	78.9	30 42 743 769	11 2648
5043	9.1	5	15.68	2.9435	0.0034	10 29 46.2	17.133	0.230	68.3	26 28	10 2641
5044	9.1	5	15.83	2.9405	0.0033	10 43 54.4	17.133	0.230	75.0	26 28 742	10 2642
5045	8.8	6	9.74	2.9234	0.0029	12 0 51.8	17.092	0.230	68.4	32 43	12 2665
5046	8.9	14 6	30.27	+2.8858	+0.0018	+14 53 46.0	-17.076	+0.228	84.3 82.7	5 Beob.	14 2711
5047	8.5		40.86	2.9275	0.0030	11 39 4.8	17.068	0.231	75.0	30 42 743	11 2650
5048	8.7	6		2.9429		10 26 8.8	17.065	1 -	68.3	26 28	10 2649
5049	8.9	6		2.9203		12 12 29.1	17.064	1		32 43	12 2666
5050	9.0	6	55.57				17.057			30 42 743	11 2651
	1 Z	. 773 röt	hlich	3 9.2 9							

	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 187	75	Praec.	Var. saec.	Ep.	z	onen		B. D.	
5051	8.4	14 ^h 7	m 23:07	+2:9073	+0.0025	+13° 9'3	39.0	—17: 035	+0.231	68.8	34 112	:		13°276	2
5052	7.51	7		2.9143	0.0027		3.6	17.019	0.232	68.4	32 43			12 266	
5053	8.7	7	- ^	2.8926	0.0021	14 14 3	-	17.013	0.231	84.3 82.7	5 Beob.			14 271	. 1
5054	6.3	8		2.9014	0.0024	13 32 4		17.003	0.231	68.8	34 112			13 276	- 1
5055	6.5 ²	8	•	2.8875	0.0020	14 33 2		16.980	0.231	84.3 82.7	5 Beob.			14 271	_ 1
	1	. . 0		_			٠ ا	-			Ī -		ا		
5056	5.9	14 8		+2.9378	+0.0035	+10 41 2		-16.973	+0.235	78.4	30 42		743	10 265	
5057	8.4	8		2.9461	0.0037	10 1 2	1	16.961	0.236	76.1 68.8	26 28		460		
5058	8.9	9		2.9012	0.0024	13 28 3	. 1	16.957	0.233	68.8	34 112			13 276	- 1
5059	8.9	9		2.9060	0.0024	13 38 4	•	16.954 16.948	0.233	68.8	34 112			13 276	- 1
5060	9.0	9					35-3		0.234		34 112	•		13 276	- 1
5061	8.8	14 9	•	+2.9146	+0.0028	+12 25 1		-16.938	+0.235	68.4	32 43			12 267	
5062	8.9	9	• :	2.9068	0.0026		30.5	16.932	0.234	79.6	34 112		771	13 276	
5063	8.7	9		2.9343	0.0034	10 53 2	_ 1	16.927	0.237	75.0	30 42			10 265	
5064	8.8	9		2.9023	0.0025	13 19 5	- 1	16.926	0.234	84.3 82.7	5 Beob			13 277	
5065	8.3	9	55.79	2.9060	0.0027	13 2	13.4	16.917	0.235	68.8	34 112	3		13 277	11
5066	9.1	14 10	47.65	+2.8999	+0.0026	+13 25	16.9	-16.876	+0.236	68.8	34 112	3		13 277	14
5067	9.3	10	58.29	2.9192	0.0031	11 57	0.5	16.868	0.237	68.4	32 43	3		12 26	13
5068	9.0	11	9.08	2.8919	0.0024	13 59	3.0	16.859	0.235	79.6	34 112	769	773	14 272	30
5069	9.0	1 1	12.50	2.9293	0.0034	11 9 5	51.5	16.857	0.238	75.0	30 42	743		11 266	šo
*5070	9.3	11	15.27	2.9293	0.0034	11 9 4	42.2	16.854	0.239	88.3	743				-
5071	8.1	14 11	32.21	+2.9191	+0.0031	+11 54 5	53.5	-16.841	+0.238	68.4	32 43	ł		12 26	,,
5072	8.58	11		2.8869	0.0023	14 19	1.2	16.837	0.236	84.3 82.7	5 Beob			14 27	
5073	8.9	11	• • •	2.9077	0.0028	12 45	1	16.834	0.238	68.4	32 43			12 26	- 1
5074	8.44	11		2.8844	0.0022	14 28		16.827	0.236	84.3 82.7	5 Beob	-		14 272	
5075	9.0	12		2.8941	0.0025	13 44	- 1	16.816	0.237	68.8	34 112			13 27	
	'		0.0				1				, ·				
5076	9.0	14 12		+2.9032	+0.0028		37.8	-16.796	:	68.4	32 43			13 27	· · I
5077	7.85	12	•	2.9291	0.0035		18.7	16.795	0.240	68.4 68.8	30 42			11 266	
5078	8.8	12	• •	2.9033	0.0028		52.4	16.792	0.239		34 112			13 278	. !
5079	9.08	12	•	2.9307	0.0035	10 57	4.4	16.785	0.241	75.0 68.3	30 42 26 28			10 266	-
5080	9.3		43.00	2.9366	0.0037	10 30	9.0	16.785	0.241	00.3					1
5081	9.0	14 12		+2.9387	+0.0037	+10 20 2	22.4	—16.78 3	1	79.3	26 28		771	10 266	
5082	9.0	13	8.19	2.8748	0.0021	15 3 3	32.2	16.765	0.237		5 Beob.			15 269	
5083	6.1	13	13.31	2.8949	0.0026	13 34 5	1	16.760	0.239	68.8	34 112	3		13 278	
5084	9.0	13		2.9139	0.0031	1	44.8	16.736	0.241	68.4	32 43	3		12 268	
5085	9.5	14	23.58	2.9405	0.0039	10 6	3.1	16.704	0.244	80.8	28 R			[10 266	[9د
5086	8.6	14 14	32.37	+2.8810	+0.0023	+14 28	54.9	-16.697	+0.240	84.3 82.7	5 Beob	•		14 272	25
5087	8.57		12.72	2.9221	0.0034	11 24 3		16.664	0.244	75.0	30 42	743		11 266	57
5088	9.0	15	15.91	2.9394	0.0039	10 7 2	27.2	16.662	0.246	75-9	26 28	364	377	10 26	
5089	8.2	15	24.04	2.9110	0.0032	12 13	4.5	16.655	0.243	68.4	32 43	3		12 268	٠ ۱
5090	8.6	15	30.96	2.8955	0.0028	13 20 1	18.5	16.649	0.242	68.8	34 112	3		13 278	34
1005	9.2	14 15	32.60	+2.9325	+0.0037	+10 37	16.7	-16.648	+0.245	68.3	26 28	3		10 26	13
5092	8.7	_	53.30	2.8989	0.0029	13 3 4		16.631	0.243	68.8	34 112			13 278	٠- ١
5093	8.9	_	56. 6 0*	2.9147	0.0033	11 54 1		16.628		79.3	32 43		771	11 266	- 1
5094	8.9	16	· -	2.9322	0.0038	10 35 5		16.619	0.246	68.3	26 28		•	10 26	
5095	8.78	16	13.24	2.8799	0.0024	14 24 2		16.615	0.242	84.3 82.7	5 Beob.			14 272	
5096			28.31	+2.9314	-	+10 37 5	- 1	-16.602	!			3 769	777	10 26	- 1
*5097	9.2 9.0		46.71	2.9358	0.0039	10 17 3	_	16.587	0.247	79·3 79·3	26 28				
5097	9.0 8.9		47.60	2.9350	0.0039	14 29 2	- I	16.587		19·3 84.4 82.7	5 Beob		110	14 273	
5099	8.9°		59.14	2.9249	0.0024	11 5	1	16.577	1		743 769			11 26	
5100	8.9		15.01	2.9249				16.564	: 1		32 43				_
7.00	• •	_	•							=	_				
		D 6.8				771 röthlich	1 1 7 -	³ 9.0 8.8			Z.773 rd	thlich	1	BD 7.0	•
į	6 8.9 9	.5 0.0	. в	D 7.8; Scl	1atz. 6.3 8	.0 0.5	- L.7	69 9.4	- BI	D 9.4					

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Dec	l. 18	375	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zo	nen		В	. D.
5101	9.0	14 ^h 17 ¹	n 28.88	+2.8723	+0.0024	+14°	'50'	7:6	-16.553	+0.243	84.3 82.7	5 B	eob.			14°	2731
*5102	8.31	17	39.41	2.9089	0.0033		12	4.0	16.544	0.247	83.0	43	773	776		12	2691
*5103	1.8	18	0.72	2.9138	0.0034	11	48	55.1	16.527	0.248	68.4	32	43			11	2673
5104	8.8	18	8.65	2.9180	0.0035	11	30	2.7	16.520	0.248	75.0	30	42	743		11	2674
5105	8.7	18	19.83	2.9220	0.0036	11	11	55.0*	16.511	0.249	75.0	30	42	743		11	2675
5106	8.8	14 18	25.72	+2.8787	+0.0026	+14	17	45.9	-16.506	+0.245	84.3 82.7	5 B	eob.			14	2732
5107	9.0	18	44.73	2.8949	0.0030	13	•	5.7	16.490	0.247	79.6	34	112	769	773		2794
5108	8.52	20	0.63	2.8810	0.0027	14		9.8	16.427	0.248	68.8		112			14	2733
5109	9.2	20	1.94	2.9068	0.0034	12	10	11.3	16.426	0.250	68.4	32	43			12	2694
5110	8.5	20	1.99	2.8717	0.0025	14	38	56.5	16.426	0.247	84.3 82.7	5 B	eob.			14	2734
5111	8.6	14 20	10.39	+2.8679	+0.0023	+14	54	18.3	-16.419	+0.247	84.3 82.7	5 B	eob.			15	2711
5112	8.7	20	27.36	2.8778	0.0027			10.2	16.406	0.248		•	eob.			_	2736
5113	7.8	20	54.85	2.9287	0.0040	10	32	46.3	16.381	0.253	68.3	26	28			10	2685
5114	8.5	21	12.03	2.8946	0.0031	12	56	45.4	16.367	0.251	68.4	32	43			13	2798
5115	1.6	21	24.36	2.8642	0.0025	15	3	0.2	16.357	0.249	80.8 78.5	36	1138	§(])]	R	[15	2713]
5116	9.0	14 21	43.03	+2.9158	+0.0037	+11	24	47.6	-16.341	+0.253	75.0	30	42	742	.	11	2682
5117	9.0	21		2.8980	0.0033		•	8.1	16.338	0.252	68.4	32	43				2697
5118	8.9	22	18.75	2.8632	0.0025	15	•	21.3	16.310	0.250	89.8 87.6	_	eob.				2718
5119	8.53	22	27.00	2.9225	0.0039	10	53	15.9	16.303	0.255	75.0	30		743		10	2688
5120	8.6	22	52.49	2.9330	0.0042	10	6	41.1	16.282	0.257	75.9	26	28	375	378	10	2690
5121	8.2	14 22	58.55	+2.9119	+0.0037	+11	36	10.4	-16.277	+0.255	75.0	30	42	743		11	2684
5122	8.7	•		2.8965	0.0033		_	46.0	16.276	0.254	68.4	32	43	173			2700
5123	8.7	23		2.8792	0.0029		•	12.2	16.258	0.253	68.8	34	112				2800
5124	8.7	23	_	2.9348	0.0043	_	-	21.6	16.258	0.258	75.9	26	28	375	378	_	2692
5125	9.1	23	36.11	2.9279	0.0041			46.8	16.245	0.257	68.3	26	28		•	10	2693
5126	9.0	14 23	56.44	+2.8842	+0.0031	+13	27	13.1	-16.227	+0.254	68.8	34	112			12	2801
5127	8.9		57.93	2.8885	0.0032	13	-	50.8	16.226	0.255	81.7	•	eob.				2802
5128	8.9	24	5.60	2.8841	0.0031			18.6	16.219	0.254	79.6	_		771	773	-	2803
5129	9.5		40.46	2.9270	0.0041	_	-	49.4	16.189	0.259	68.3	26	28	••		_	2695
*5130	8.84	24	40.97	2.8740	0.0029	14	6	7.9	16.189	0.254	68.8	34	112			14	2742
5131	9.1	14 24	43.57	+2.9327	+0.0043	+10	I	38. 0	-16.187	+0.259	83.2	s B	eob.			10	2696
5132	7.5		41.13*	2.8830	0.0032			30.1*		0.256	79.6			769	771		2808
5133	8.9	26		2.8662	0.0029			57.5	16.082	0.257			eob.		••	-	2745
5134	7.26	26		2.8638	0.0028		-	51.5	16.076	0.257	85.5 84.1		leob.				2746
5135	8.o ⁷	26	56.99	2.8669	0.0029	14	24	0.6	16.071	0.257		5 B	eob.			14	2747
5136	8.9	14 27	18.51	+2.9018	+0.0037	+12	0	37.3	-16.052	+0.260	68.4	32	43			12	2707
5137	8.08		26.76*	2.9322	0.0044			11.5*	1	0.263	76.1	26		367	467		2703
5138	8.9	_	30.08	2.8605	0.0028			54.9	16,042	l			eob.	J - 1			2751
5139	8.7	27		2.8738	0.0031			4.7	16.027		68.8	_	112				2811
5140	8.4	28	1.64	2.9148	0.0040		-	21.3	16.015	0.263	75.0	30		743			2691
5141	8.8	14 28	12.75	+2.9248	+0.0043	+10	22	8.5	-16.005	[68.3	26	28			10	2704
5142	9.2	28		2.9194	0.0042			14.8	15.985	0.264	80.8	30					2706]
5143	8.8	28		2.8688	0.0030	1		6.4	15.981	0.260	79.6	-		769	771	-	2754
5144	8.3	28		2.9234	0.0043			3·3	15.972	0.265	68.3	26	28		•	1	2707
5145	8.8	28		2.9196	0.0042			31.7	15.970		84.4	42	743	769	773	10	2708
5146	7.79	14 29	1.57	+2.8758	+0.0032	+13	38	42.4	-15.962		68.8	34				ŀ	2814
5147	8.8	29		2.9151	0.0041			51.1	15.955	0.264	75.0	30		743			2693
5148	8.8		18.14	2.9022	1	1		54.7	15.947		68.4	32	43	. 13			2694
5149	9.0	29		2.8732	1 -			23.3	15.945		68.8	34	112				2816
5150		29	-	1	1			48.8*		I .		32		769	771	_	2714
	1 12	Dan s	chätz. 🞗 i	7 8.3 8.0		¹ BD					hätz. 8.4 8.				4 N		
1		.8 7.2 6			7.7 7.0 7						1.6 7.3; Z.			•		ui <i>E</i> . Z. 26	
		.o; Schä		7			•										
Į.																	

Nr.	Gr.	A.R	. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen		B. D.
5151	8.11	14h 2	9 ^m 46:19	+2:9052	+0.0039	+11°36' 57.7	-15:922	+0.264	75.0	30 42 743		11°2695
5152	7.92	2	52.92	2.9244	0.0043	10 18 8.0	15.916	0.266	68.3	26 28		10 2710
5153	9.0	3		2.8659	0.0031	14 12 59.6	15.903	0.261	84.3 82.7	5 Beob.		14 2756
5154	9.0	3	38.10	2.8547	0.0029	14 54 36.8	15.876	0.261	84.3 82.7	5 Beob.		14 2757
*5155	8.9	3	41.41	2.8879	0.0036	12 42 53.2	15.873	0.264	68.4	3 ² 43		12 2717
5156	7.18	14 3	43.97*	+2.8772	+0.0033	+13 25 24.9	-15.871	+0.263	79.6	34 112 773	776	13 2820
5157	8.8	3	57.27	2.9074	0.0040	11 23 22.9*	15.859	0.266	75.0	30 42 743		11 2698
5158	8.44	3	0.55	2.9019	0.0039	11 45 15.5	15.856	0.266	75.0	30 42 743		11 2699
5159	9.0	3		2.8845	0.0035	12 54 33.5	15.852	0.264	68.4	32 43	_	12 2718
5160	9.9	. 3	9.87	2.9272	0.0045	10 2 19.7*	15.848	0.268	87.1	378 640 641	833	[10 2712]
5161	9.1	14 3	21.67	+2.9043	+0.0040	+11 34 11.3	-15.837	+0.266	75.0	30 42 743		11 2700
5162	8.9	3	26.61	2.8505	0.0028	15 7 28.7	15.833	0.262	91.3	742 R		[15 2734]
5163	· 9.1	3	27.58	2.8754	0.0033	13 29 7.9	15.832	0.264	68.8	34 112		13 2822
5164	8.4	3		2.8768	0.0034	13 20 54.8	15.798	0.265	68.8	34 112		13 2826
5165	8.05	3	17.12	2.8579	0.0030	¹ 4 34 33⋅3*	15.788	0.264	84.3 82.7	5 Beob.		14 2761
5166	8.8	14 3	18.63	+2.8937	+0.0038	+12 12 58.6	-15.786	+0.267	68.4	3 ² 43		12 2720
5167	8.6	3	2 46.14	2.8531	0.0030	14 50 44.7*	15.761	0.264	84.3 82.7	5 Beob.		14 2764
5168	8.9	3:	2 56.65	2.8505	0.0029	15 0 1.4	15.752	0.264	84.4 82.7	5 Beob.		15 2739
5169	9.1	3.		2.9156	0.0043	10 41 38.6	15.729	0.270	75.0	26 28 743		10 2718
5170	9.4	3:	3 24.77	2.8861	0.0037	12 38 44.3	15.727	0.268	83.0	32 769 773		12 2722
5171	9.3	14 3.	3 55.11	+2.9050	+0.0041	+11 22 4.7	-15.699	+0.270	81.2	5 Beob.		11 2702
5172	8.2	3.	4.85	2.9191	0.0044	10 25 12.5	15.690	0.272	68.3	26 28		10 2720
5173	8.7	3-		2.9205	0.0045	10 19 27.9*		0.272	68.3	26 28		10 2721
5174	9.0	3.	4 17.89	2.8854	0.0037	12 37 55.7	15.678	0.269	68.4	3 ² 43		12 2723
5175	8.7	3.	4 34-43	2.8672	0.0034	13 47 49.8	15.663	0.268	68.8	34 112		13 2828
5176	8.4	14 3.	4 40.76	+2.8822	+0.0037	+12 48 58.2	-15.658	+0.269	68.4	3 ² 43		12 2724
5177	6.3	3-	4 43.83	2.8628	0.0033	14 4 21.0	15.655	0.268	68.8	34 112		14 2769
5178	8.9	3-	47.37	2.9163	0.0044	10 33 58.8	15.651	0.273	68.3	26 28		10 2723
5179	8.4	3.	_	2.8844	0.0037	12 38 49.6	15.634	0.270	68.4	3 ² 43		12 2725
5180	3.3	3:	5 10.80	2.8593	0.0032	14 15 56.0	15.630	0.268		Fund. Cat.		14 2770
5181	8.9	14 3		+2.8808	+0.0037	+12 51 51.6	-15.624	+0.270	68.4	3 ² 43		12 2727
5182	8.3	3.	5 34.12 *	2.8607	0.0033	14 8 24.1	15.608	0.269	_	6 Beob.		14 2771
*5183	7.9	3.		2.9232	0.0046	10 3 44.1	15.604	0.274	75.9	26 28 375	378	
5184	5.9 ⁶	3.		2.8906	0.0039	12 12 0.7	15.600	0.272	68.4	32 43		12 2729
5185	9.0	3.	5 48.60*	2.8609	0.0033	14 6 41.6	15.596	0.269	79.6	34 112 769		14 2772
5186	8.9	14 3	5 50.01	+2.9020	+0.0041	+11 27 1.6	-15.594	+0.273	75.0	30 42 743		11 2708
5187	9.2	3		2.8469	0.0030	14 59 18.6	15.583			5 Beob.		15 2746
5188	8.4	3	_	2.8991	0.0041	11 36 38.4	15.570	0.273	75.0	30 42 743		11 2709
5189	8.7	3	-	2.9111	0.0044	10 46 53.8	15.529	0.275	75.0	30 42 742		10 2729
5190	8.8	3	7 25.34	2.9058	0.0043	11 6 34.7	15.506		75.0	30 42 743		11 2711
5191	8.8		7 55.11	+2.9136	+0.0045	+10 34 17.0	-15.479	1	68.3	26 28		10 2734
5192	8.5		7 56.79	2.8456	0.0031	14 55 47.2	15.477	0.270	89.7	742 771 773		15 2752
5193	9.2	3		2.8744	0.0037	13 5 30.9	15.470		68.8	34 112		13 2835
5194	8.7		3 24.43	2.9144	0.0045	10 29 29.3	15.452		79·3	26 28 771		9 1
5195	8.4	_	31.71	2.9019	0.0043	11 17 37.4	15.445	0.276	75.0	30 42 743		11 2714
5196	7.27		9 18.36	+2.9038		+11 7 39.2	-15.401		75.0	30 42 743		11 2718
5197	8.18		9 29.23*	2.8524	0.0033	14 22 55.1*			84.4 82.7	5 Beob.		14 2779
5198	8.7		34.94	2.9049	0.0044	11 2 36.0	15.386		75.0	30 42 743		11 2719
5199	9.1	-	37.43	2.8740			15.384	1	76.0 68.4	34 112 773		13 2837
5200	8.5	3	9 45.04	2.8825			15.376	0.276	-	32 43		12 2735
				2 8.0 8.0 .2 8.3 7.7		BD 7.3 6 BD 5.3	* 7·3 7· 7·7 7·7	7 7.0 6.4 6.2; BD		BD 7.6; Schi 8 8.0 8.5 8.4 7		

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B.D.
5201	7.6	14h 39	m 53:38	+2:9118	+0:0045	+10°34'49."1	-15:369	+0.279	68.3	26 28	10° 2737
5202	7.1		53.73	2.8639	0.0036	13 37 53.7	15.368	0.275	68.8	34 112	13 2838
5203	7.5	40	9.89	2.9177	0.0047	10 10 59.4	15.353	0.280	68.3	26 28	10 2739
5204	9.0	40	19.46	2.8938	0.0042	II 42 40.3*	15.344	0.278	81.2	5 Beob.	11 2721
5205	7.5 ¹	40	22.91	2.8409	0.0032	15 2 14.6	15.341	0.273	83.0 81.1	36 113δ(1) 773 776	15 2760
5206	9.0	14 40	49.72	+2.8746	+0.0038	+12 54 0.6	-15.316	+0.277	68.4	32 43	12 2739
5207	8.6	40		2.8886	0.0041	12 0 8.5	15.309	0.279	79.4	32 43 773 776	12 2740
5208	8.8	41	8.25*	2.8892	0.0041	11 57 26.9	15.298	0.279	79.4	32 43 771 776	12 2741
5209	8.4	41	19.39	2.9066	0.0045	10 50 10.9	15.288	0.281	75.0	30 42 743	10 2742
5210	8.8	41	24.00	2.8535	0.0035	14 10 45.2	15.283	0.276	82.4 80.5	36 113δ(1) 742 776	
5211	8.9	14 41	30.15	+2.8383	+0.0032	+15 6 51.2	-15.278	+0.275	91.3	742 R	[15 2765]
5212	8.8	41	•	2.9003	0.0044	11 13 12.2	15.271	0.281	75.0	30 42 743	II 2723
5213	9.0	41		2.8407	0.0033	14 57 8.6	15.267	0.275	83.0 81.1		
5214	8.9	41		2.8503	0.0034	14 20 27.1	15.251	0.276	79.4 77.4	36 113δ(1) 776	14 2787
5215	8.8	42	7.43	2.8481	0.0034	14 28 3.5	15.242	0.276	82.4 80.5		14 2788
	8.8			1			-	!			
5216	8.8	14 42	34.61	+2.8392	+0.0033	+14 58 55.5	-15.217		75.4	36 115 742	15 2770
5217 5218	8.4	43	-	2.9016 2.9065	0.0045 0.0046	11 3 41.9	15.187	0.283	75.0	30 42 743	11 2727
5210	7.I	43		2.9003	0.0046	10 44 31.4*	15.182	0.283	75.0 68.3	26 28 743 26 28	10 2747
5220	7.9	43 43	-	2.9065	0.0046	10 34 3.5 10 43 16.3	15.171	0.284	75.0	26 28 743	10 2748
_									75.0	1	10 2749
5221	9.1	14 43		+2.8520	+0.0036	+14 6 55.7*	-15.155	+0.279	75.4	34 112 742	14 2791
5222	8.9	43		2.9049	0.0046	10 48 52.7	15.150	0.284	68.3	26 28	10 2750
5223	7.92	43	. •	2.9017	0.0045	11 0 48.2	15.149	0.284	68.4	30 42	11 2730
5224	8.48	44	•	2.8720	0.0039	12 51 27.8	15.134	0.281	68.4	32 43	12 2751
5225	8.7	44	22.00	2.9185	0.0048	9 55 35.3	15.114	0.286	75-9	26 28 371 383	10 2751
5226	7.8	14 44	36.76	+2.8642	+0.0038	+13 18 12.3	-15.100	+0.281	68.8	34 112	13 2852
5227	8.8	44	48.30	2.8448	0.0035	14 28 46.6*	15.089	0.280	84.4 82.7	5 Beob.	14 2794
5228	8.9	44	55.50	2.8804	0.0041	12 17 4.1	15.082	0.283	68.4	32 43	12 2752
*5229	8.0	44	-	2.9130	0.0048	10 14 18.2	15.078	0.286	68.3	26 28	10 2752
5230	8.3	45	3.46	2.8738	0.0040	12 40 52.5	15.074	0.283	68.4	32 43	12 2753
5231	8.8	14 45	24.31	+2.9081	+0.0047	+10 31 32.7	-15.054	+0.287	75.0	30 42 743	10 2753 .
5232	8.6	45	26.21	2.8486	0.0036	14 12 31.1	15.052	0.281	84.4 82.7	5 Beob.	14 2796
5233	8.r	45	36.38	2.8519	0.0037	13 59 46.9	15.043	0.281	84.4 82.7	5 Beob.	14 2797
5234	8.7	45	38.83	2.8614	0.0038	13 24 35.9	15.040	0.282	68.8	34 112	13 2857
5235	8.3	46	22.64	2.8343	0.0034	15 0 20.6	14.998	0.281	89.7	742 771 773	15 2781
5236	9.0	14 46	42.57	+2.8408	+0.0035	+14 35 37.4	-14.978	+0.282	84.4 82.7	5 Beob.	14 2799
5237	8.5		48.56	2.8870	0.0043	11 45 50.4	14.973	0.286		32 43 743	11 2736
5238	8.9	46		2.8426	0.0036	14 28 41.1	14.972	0.282		36 113δ(1) 776	14 2800
5239	8.9	47	_	2.9160	0.0049	9 56 50.8	14.951	0.290	83.4	371 383	[10 2757]
5240	9.0	47	22.65	2.8730	0.0041	12 35 26.1	14.940	0.286	68.4	32 43	12 2755
5241	9.0	14 47	50.55	+2.8943	+0.0045	+11 15 29.7	-14.912	+0.289	75.0	30 42 743	11 2739
5242	9.2	48		2.8140	0.0049	10 1 33.1	14.897	0.291	68.3	26 28	10 2758
5243	8.4	_	41.20	2.8972	0.0046	11 2 5.2	14.863		77.1	30 42 383 743	11 2742
5244	8.7	49		2.8918	0.0045	11 20 21.5	14.832	1	75.0	30 42 743	11 2743
5245	7.04	49	-	2.8652	0.0041	12 56 24.6	14.815	0.288	68.4	32 43	13 2866
5246	8.7	14 40	36.14	+2.8937	+0.0046	+11 12 2.6	-14.809	+0.291	75.0	30 42 743	11 2744
5247	8.9		55.08	2.8442	0.0037	14 10 27.7	14.790		15.0 84.4 82.7	5 Beob.	14 2809
5248	9.0	50		2.8985	0.0037	10 52 54.8	14.781		75.0	30 42 743	10 2764
5249	8.7	50	_	2.9075	0.0049	10 19 49.8	14.777		68.3	26 28	10 2765
5250	9.0		14.86	2.8295			14.771		_	742 771 773	15 2795
• •		oth; 8.1	•		³ BD 7.4						. 5 .,,,
	- K	ош, о .1	0.0 0.8	1.3	7.4	8 BD 7.8;	Genatz. 0.	4 0.5	- 7.5 0.	.5; BD 6.5	

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var.	Decl. 1	B75	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zo	nen		В	. D.
5251	6.0	14 ^h 50	^m 19:29	+2:8306	+0:0035	+14°57	' 9.5	-14:766	+0.286		Fu	nd. C	at.		15°	2796
5252	8.9		34.13	2.8339	0.0036	14 44		14.752	0.286	84.4 82.7	5 B	eob.			_	2811
5253	8.3	-	47.31	2.8519	0.0039	13 39		14.739	0.288	68.8	34	112			13	2867
5 ² 54	8.7		40.21	2.8504	0.0039	13 41	_	14.686	0.289	68.8		112			_	2869
5255	9.2	_	17.21	2.9025	0.0048	10 32		14.650	0.295	68.3	26	28			10	2768
1		•	•	+2.8354	+0.0037	•		-14.645	+0.289	84.4 82.7	- P	eob.				2812
5256	6.91	14 52	•	2.8278	0.0037	+14 32 14 58	-	14.644	0.288	84.4 82.7	_	eob.				2799
5257	8.9 8.2	52 52		2.9111	0.0050	10 0	-	14.640	0.296	75.9	26	28	375	278	_	2769
5258 5259	8.6	52 52	-	2.8967	0.0038	10 51	•	14.615	0.295	75.0	30	42	743	310		2770
5260	8.52	_	51.49 53.71	2.8679	0.0043	12 34		14.613		68.4	32	43	173			2767
	ľ	_	_		_			1		•	Ť					
5261	8.8	14 53		+2.8475	+0.0040	+13 44		-14.571	+0.292	68.8	34	112				2875
5262	8.8	53	-	2.8512	0.0040	13 30		14.550	0.292	68.8	34	112			_	2877
5263	8.8	54		2.8678	0.0043	12 31	-	14.546	0.294	68.4	32	43				2770
5264	9.2	54	_	2.8266	0.0036	14 55		14.525	0.290	89.7	742		773			2804
5265	8.5	54	22.85	2.8455	0.0039	13 49	5.4	14.524	0.292	68.8	34	112				2879
5266	8.7	14 54	26.51°	+2.8598	+0.0042	+12 58	23.2	-14.520	+0.294	68.8	34	112			13	2880
5267	9.3	54	28.74	2.9074	0.0050	10 8	4.2	14.518	0.299	83.4	375	378			[10	2774]
5268	8.8	54	36.04	2.8811	0.0046	11 42	7.0	14.511	0.296	75.0	30	42			11	2753
5269	8.5	55	23.07	2.8946	0.0048	10 51	32.6	14.463	0.299	73.4	28	30	42	743		2776
5270	8.9	55	53-54	2.8449	0.0040	13 45	35.0	14.432	0.294	68.8	34	112			13	2884
5271	8.8	14 55	58.41	+2.8869	+0.0047	+11 17	24.3	-14.427	+0.299	75.0	30	42	743		11	2756
5272	8.5	56		2.8807	0.0046	11 38	54.0	14.420	0.298	75.0	30	42	743		11	2758
5273	9.3	56		2.8634	0.0043		56.5*	1	0.296	79.4	32	43	771	773		2772
5274	8.9	56	-	2.8314	0.0038	14 31	41.7	14.416	0.293	84.4 82.7	5 B	eob.			14	2821
5275	8.98	56	24.06	2.8774	0.0045	11 49	37.7	14.401	0.298	68.4	32	43			11	2759
	8.7	14 56		+2.8932	+0.0048	+10 53		 14.395	+0.300	75.0	26	28	743		,,	2778
5276 5277	8.6	14 50	_	2.8406	0.0040	13 57		14.379	0.295	68.8	34	112	143		l	2823
5278	8.3	56		2.9079	0.0051		47.0	14.374	0.302	75.9	26	28	375	378		2780
5279	8.7	56		2.8883	0.0048	11 9		14.373	0.300	75.0	30	42	743	٠.		2760
5280	8.8	56	•	2.8265	0.0038	14 45	-	14.368	0.294	84.4 82.7		eob.				2824
1		_		_				_		68.4	,,	40				
5281	8.8	14 57		+2.8736	+0.0045	+12 0		-14.363	i .	68.4	32 32	43				2774
5282	9.2	57		2.8686	0.0044	12 17	-	14.335	0.299	68.8	_	43 112				2775 2888
5283	8.8	57		2.8563	0.0043	12 59 12 24		14.317	0.298	68.4	34 32	43			_	2779
5284 52854	8.9 8.6	57 58	-	2.8663 2.8455	0.0044 0.0041	13 35		14.311	0.299	68.8	34	112				2889
		_		1	1		•						_			- 1
5286	8.3	14 58	2.94	+2.8862	+0.0048	+11 13		-14.301	1	75.0	_	_	743			2762
5287	9.1	58	8.65	2,8826			1.2*	1	0.301	81.2	-	eob.			1	2763
5288	8.4	58		2.8358	0.0040	14 8		14.278	0.296	68.8	_	112				2828
5289	8.7	•	13.02	2.8271	0.0039		58.1*	1	0.297	84.4 82.7	-	eob.			8	2830
5290	8.2	59	15.98	2.8348	0.0040	14 8	30.2	14.226	0.297	73.6 73.1	5 "	eob.			14	2831
5291	8.8	14 59	26.12	+2.8642	+0.0044	+12 26	29.3	-14.215	+0.301	68.4	32	43				2784
5292	8.7	59	28.22	2.8349	0.0040	14 7		14.213	0.298	75.4 74.5	36 I	12 11	ι 3δ(])	742		2832
5293	8.5 5	59	31.34	2.8658		12 20	38.4	14.210	0.301	68.4	32	43				2785
5294	8.6	59	34.10	2.8696	0.0045	12 7		14.207	0.301	68.4	32	43		_		2786
5295	8.8	59	50.00	2.9053	0.0051	10 1	23.7	14.191	0.305	75.9	26	28	375	378	10	2788
5296	9.1	15 0	8.74	+2.8758	+0.0047	+11 43	55.3	-14.172	+0.303	75.0	30	42	743		11	2770
5297	8.6	_	23.55	2.8840	0.0048	11 14		14.156	0.304	75.0	30		743		11	2771
5298	8.6		42.55	2.8784	0.0047	11 32	-	14.137	0.304	75.0	30		743			2772
5299	9.0	o		2.8277	0.0039	14 27		14.126	_	84.4 82.7	5 E	eob.				2836
5300	8.6	1		2.8251		14 35	5.9	14.115		75.7 74.8		138(}) 182	742	14	2837
l		_				.hu. 0 6 6			0.1	8080			12 nr	-	5 0 .	_

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var.	Dec	:l. 18	375	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zor	nen		B.	. D.
5301	8.5	15 ^h 1	m 6:56	+2:8384	+0:0041	+13	°49'	43.4	-14.112	+0.300	69.8	34	112			130	2894
5302	8.51		11.44	2.8913	0.0049			44.3*	14.107	0.306	72.6		eob.			_	2789
5303	8.42	1	_	2.8871	0.0049			56.8	14.096	0.305	72.2		Beob.				2774
5304	9.0	1		2.8992	0.0051	4		39.2*		0.307	68.6	26	28	37	115		2791
5305	8.9	1		2.8575	0.0044	8		27.3	14.074	0.303	68.4	32	41	43	Ū		2791
			-	+2.8619			-	_			68.9	•				i	
5306	9.0	15 1			+0.0045	+12		•	-14.074	+0.303	-	32	41		175		2790
5307	9.1	1	46.45	2.8898	0.0049			28.5	14.070	0.306	89.7	743	770	777			2793
5308	8.4	2	3.23	2.8900	0.0049			6.0	14.053	0.307	70.8		eob.				2795
5309	8.9	2	3.42	2.8192	0.0039	•	•	23.8*	14.053	0.299	74.4 73.8	_	leob.				2839
5310	8.8	2	9.14	2.8799	0.0048	,,,	23	45.2	14.047	0.306	72.0	7 5	eob.			11	2775
5311	8.08	15 2	19.11	+2.8936	+0.0050	+10	35	42.7*	-14.036	+0.307	68.6	26	28	37	115	10	2797
5312	9.1	2	20.43	2.8569	0.0044	12	42	16.6	14.035	0.303	68.4	32	4 I	43		12	2793
5313	8.8	2	34.66	2.8411	0.0042			35.5	14.020	0.302	68.8	34	112			13	2898
5314	1.8	2	36.85	2.8937	0.0050			47.8*	14.018	0.308	68.6	26	28	37	115	10	2798
5315	8.14	2	48.27	2.8519	0.0044	12	58	5.8	14.006	0.303	68.9	32	41	43	175	13	2899
5316	7.75	15 2	58.8o	+2.8386	+0.0042	+13	42	43.6	-13.995	+0.302	70.4	171	178			13	2901
5317	8.8	3	5.02	2.8310	0.0041	14	-	57.6	13.989	0.302	84.8	171	•	770	777		2840
5318	8.9	3	_	2.8414	0.0042			38.9	13.967	0.303	70.4	170		178			2904
5319	8.9	4	5.75	2.8533	0.0044	_	_	15.7	13.925	0.305	69.4	41	175	•		_	2795
*5320	8.o	4	33.07	2.8647	0.0046	12		53.6	13.896	0.307	69.4		175				2796
li 1		_				l											ł
5321	8.7	15 4	• • • •	+2.9001	+0.0052	+10	•	10.3	-13.890	+0.311	81.2	ł	eob.				2801
5322	8.7	5	6.88	2.8183	0.0040			33.2	13.861	0.303	70.4	171	182				2843
5323	9.1	5	7.82	2.8503	0.0044	ı		3.7	13.860	0.306	69.4	41	175				2799
5324	8.9	5	10.64	2.8387	0.0043	1		53.1	13.857	0.305	70.4		•	182		_	2905
5325	8.5	5	19.48	2.8400	0.0043	13	30	20.3	13.847	0.305	80.4	170	178	770	777	13	2906
5326	8.46	15 5	36.90	+2.8911	+0.0051	+10	35	54.5	-13.829	+0.311	68.9	37	115			10	2803
5327	7.87	5	46.55	2.8894	0.0050	•		20.0	13.819	0.311	68.9	37	115			10	2804
5328	8.58	5	51.64	2.8672	0.0047	11	56	47.0	13.813	0.309	69.6	39	116	169	173	12	2801
5329	8.0 ⁹	5	52.91	2.8969	0.0052	10	15	3·3*	13.812	0.312	79.6	37	115	770	777	10	2805
5330	8.8	6	0.48	2.8534	0.0045	12	42	59.9	13.804	0.308	69.4	41	175			12	2802
5331	8.9	15 6	15.45	+2.8149	+0.0040	+14	50	54.3	—13.788	+0.304	80.4	171	182	770	777	14	2845
5332	9.0	6	40.07	2.8953	0.0052			46.0*	13.762	0.313	79.6	37		779	777		2808
5333	7.910	6	47.11	2.8800	0.0049			31.4	13.755	0.311	69.6	39	_	169			2780
5334	8.5	7	0.54	2.8997	0.0052	10		55.3	13.740	0.314	79.0		eob.				2810
5335	8.5	7	_	2.8336	0.0043			34.7	13.711	0.307	70.4		178				2908
	8.7	,,		+2.8363	1	l .			-13.697			1	-				
5336		15 7	41.59		+0.0043			2.5		+0.308	70.4		178				2910
5337	9.1 8.9	7	41.91	2.8658 2.8642	0.0047		-	11.3 16.1	13.696	0.311	69.7		169	173			2806
5338		7	44·45 48.40	1	0.0047				13.694	0.311	69.4		175				2807
5339 5340	9.2 8.8	7	48.49 48.66	2.8517 2.8555	0.0045			18.3 31.9	13.689	0.310	69.4 69.4		175				2810 2809
1.		7		1	}	ı		-		0.310	Uy.4	1	175			i	- 1
*5341	8.6	15 7		+2.8118	+0.0040	+14			-13.681	+0.305	70.4	171	182				2850
5342	8.9	8	6.92	2.8783	0.0049			44.9	13.670	0.313	69.7	39		173			2783
5343	8.811	_	26.83	2.8769	0.0049	l		29.9	13.648	0.313	69.7	39	169				2784
5344	8.8	8	32.60	2.8857	0.0051			31.9	13.642	0.314	76.0		115	770			2814
5345	9.0	8	35.51	2.8351	0.0043	13	35	58.o	13.639	0.309	70.4	170	178			13	2911
5346	8.9	15 8	48.55	+2.8346	+0.0043	+13	36	58.4	-13.625	+0.309	81.9	178	R			[13	2912]
5347	8.7	9	8.14	2.8232	0.0042			32.8	13.604	0.308	80.4	1	181	770	777		2852
5348	7.612	9	33.51	2.8882	0.0051	10	35	30.7	13.577	0.316	68.9		115	-	. •		2816
5349	8.7	10		2.8753				18.1	13.536	0.315	69.7	•	169	173			2786
5350	7.918	10	13.36	2.8275		13	56	1.9	13.534	0.310	-		178				2853
	1 10	D 8 a	3 PD			0 - 0		٠.	• •			_			_		_

¹ BD 8.0 ² BD 7.5; Schätz. 8.4 8.5 8.1 8.4 8.6 8.3 ⁸ 8.0 7.5 8.0 8.6 ⁴ BD 7.0; Schätz. 8.0 8.1 8.0 8.3 ⁵ BD 6.2; Schätz. 7.7 7.8 ⁶ BD 7.8 ⁷ BD 7.1 ⁸ BD 7.8 ⁹ 8.1 8.5 7.7 7.6; BD 7.3 ¹⁰ BD 6.7; Schätz. 8.0 – 8.0 7.7 ¹¹ 9^m.3 praec. 0.5 5 50 B. ¹² 7.0 8.3; BD 7.1 ¹⁸ BD 6.8; Schätz. 7.8 8.0

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zo	nen		B. D.
5351	8.8	15 ^h 10 ^t		+2:8089	+0:0040	+14°56′15.5	-13.529	+0.308	70.4		181			14° 2854
5352	8.8		23.62	2.8912	0.0052	10 23 38.5	13.523	0.317	68.9	37	115			10 2817
535 3	7.61	10	000	2.8949	0.0052	10 10 31.2	13.513	0.318	76.1	37	_	375	378	10 2818
5354	8.3	11	3.95	2.8128	0.0041	14 41 6.9	13.480	0.309	70.4	171	181			14 2856
5355	8.8	11	51.89	2.8563	0.0047	12 16 7.2	13.428	0.315	69.4	41	175			12 2818
5356	8.8	15 11	54.58	+2.8314	+0.0044	+13 37 58.5	-13.425	+0.312	70.4	170	178			13 2919
5357	9.1	12		2.8921	0.0052	10 16 14.4	13.405	0.319	68.9	37	115			10 2820
*5358	8.1		42.34	2.8807	0.0051	10 53 6.3	13.373	0.319	68.9	37	115			10 2823
5359	9.0	12	• •	2.8193	0.0042	14 14 7.6	13.362	0.312	70.4	171	181			14 2861
5360	9.0	13		2.8318	0.0044	13 30 18.6	13.294	0.315	70.4	170	178			13 2922
5361	8.12	15 14		+2.8034	+0.0041	+15 0 52.7	-13.271	+0.312	70.4	171	181			15 2845
5362	9.0	14	40.65	2.8589	0.0048	11 59 47.0	13.244	0.319	69.7	39	169	173		12 2826
5363	8.9	15	7.04	2.8855	0.0052	10 31 2.6	13.215	0.322	68.9	37	115			10 2830
5364	8.38		27.00	2.8218	0.0044	13 58 5.8	13.193	0.315	80.4			770	777	14 2863
5365	9.64	15	45.92	2.8495	0.0047	12 27 25.7	13.172	0.319	90.3	770	777			12 2827
5366	var.5	15 15	48.47	+2.8065	+0.0042	+14 45 54.3	-13.169	+0.314	92.4	777	R			14 2864
5367	8.5	15	57.56	2.8770	0.0051	10 57 13.9	13.159	0.322	69.7	39	169	173		11 2794
5368	6.7	16	28.15	2.8386	0.0046	13 0 58.3	13.126	0.318	69.4	41	175			13 2928
5369	9.1	16	31.96*	2.8234	0.0044	13 49 44.6	13.122	0.317	81.9	170	R			[13 2929]
5370	8.4	16	46.27	2.8929	0.0053	10 2 50.0	13.106	0.325	76.1	37	115	375 3	378	10 2835
5371	8.8	15 16	48.79	+2.8874	+0.0053	+10 20 54.8	-13.103	+0.324	68.9	37	115			10 2836
5372	8.6	16	56.38	2.8470	0.0047	12 32 30.9	13.095	0.320	69.4	41	175			12 2829
5373	8.2	17	1.22	2.8232	0.0044	13 48 53.1	13.089	0.317	70.4		178			13 2930
*5374	9.0	17	2.64	2.8603	0.0049	11 48 51.3	13.088	0.322	69.7		169	173		11 2796
5375	8.9	17	25.35	2.8767	0.0051	10 54 38.7	13.062	0.324	79.6	37	115	770 7	777	10 2840
5376	8.7	15 17	27.35*	+2.8719	+0.0051	+11 10 17.8	—13.060	+0.323	69.7	39	160	173		11 2798
5377	8.7	17	27.73	2.8715	0.0051	11 11 35.7	13.060	0.323	69.7 69.4	39		173a		11 2799
5378	8.66	17	29.43	2.8100	0.0043	14 29 31.0	13.058	0.317	70.4	171	181	- 75		14 2866
5379	8.4	17	_	2.8768	0.0051	10 53 40.7	13.043	0.324	79.6	37		770 7	77	10 2843
5380	8.7	17		2.8554	0.0048	12 2 35.2	13.028	0.322	70.4		175			12 2830
5381	8.6	15 18	•	+2.8223	+0.0044	+13 48 35.7	-13.019	+0.319	70.4	170	178	•		13 2935
5382	7.97	15 18	5.20 14.93	2.8745	0.0051	10 59 57.3	13.008	0.324	69.7	39		173		11 2800
5383	8.9	18	29.72*	2.8278	0.0031	13 29 40.5	12.991	0.324	70.4 70.4	170		181		13 2936
5384	8.9	18	30.71	2.8082	0.0043	14 32 4.9	12.990	0.318	70.4	171	181			14 2868
5385	8.6	18		2.8515	0.0048	12 12 44.2	12.969	0.323	69.4	41	175			12 2831
			., .		i i		-	_				**-		· •
5386	7.97		-	+2.8659		+11 26 26.1	-12.969	1	69.7		169	173		11 2801
*5387	9.1 ⁸ 8.9	19		2.8097 2.8430	0.0043	14 25 43.7 12 38 37.8	12.954	0.318	70.4 82.7	171		***		14 2869 12 2833
5388	8.9		19.69 19.77	2.8721	0.0047	12 36 37.8	12.936 12.936	0.322	83.7 69.7		770 169	777		11 2804
5389 5390	8.8		25.18*	2.8436	0.0051	12 36 33.5	12.930	0.320	79.9			770 7	,,,	12 2834
				_				,				110	'''	
5391	8.6	15 19		+2.7978	+0.0042	+15 1 44.3	-12.927	+0.317	70.4	171				15 2855
5392	8.9		44.60	2.7999	0.0042	14 54 18.4	12.908	0.318	70.4		181			14 2873
5393	9.1		17.24	2.7970	0.0042	15 1 45.3	12.871	0.318	70.4	171				15 2860
5394	8.4		19.09	2.8283	0.0046	13 22 49.6 10 28 32.8	12.869	0.322	80.3 68.0		770			13 2943
5395	8.39	20		2.8825	0.0053		12.857	0.328	68.9	l	115			10 2853
5396	9.1		52.67	+2.8621	+0.0050	+11 33 22.0	-12.832	+0.326	69.7		169			11 2807
5397	8.4		16.20	2.8882	0.0053	10 8 26.0	12.805	0.330	76.6			471 4	73	10 2854
5398	8.010		18.13	2.8192	0.0045	13 49 0.8	12.803	0.322	70.4	170				13 2946
5399	8.7		18.84	2.7967	0.0042	14 59 20.3	12.802	0.319	70.4	171				15 2864
5400	8.9	21	34.20	2.8846	0.0053	10 19 23.4	12.785	0.330	68.9	37	115		1	10 2856
	1 -	00	- (1)		9 701				n . o		nn .			

¹ 7.7 7.8 8.1 6.9; BD 7.0
² BD 7.3; Schätz. 8.2 8.0
⁸ BD 7.8
⁴ BD 9.0; Schätz. 9.7 9.6
⁵ S Serpentis; 8.9 8.7
⁶ BD 7.9; Schätz. 8.8 8.4
⁷ BD 7.3
⁸ II^m seq. 3.5 5 A.
⁹ BD 7.0; Schätz. 8.0 8.6
¹⁰ BD 7.2; Schätz. 8.0 8.1

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.		Zonen		B. D.
5401	9.0	15 ^h 21'	m 27 ⁸ 7 T	+2:8704	+0.0051	+11° 5′ 0,3	-12.781	+0.328	69.7	20	169 173		11°2810
	8.9	21		2.8241	0.0045	13 31 52.5	12.762	0.323	70.4		181	'	13 2947
5402	7.61			2.8473	0.0048		1		69.4				12 2838
5403	•	22				12 17 45.4	12.747	0.326			175 160 150		-
5404	8.8		53.37	2.8745	0.0052	10 48 59.2	12.696		69.7		169 173		10 2863
5405	8.9	23	10.46	2.8822	0.0053	10 23 37.5	12.677	0.331	68.9	37	115		10 2864
5406 ²	7.9	15 23	14.84	+2.8241	+0.0046	+13 27 53.3	-12.672	1 - 1	70.4	170	178		13 2953
5407	9.0	24		2.8413	0.0048	12 30 56.9	12.594		69.4	41	175		12 2843
5408	8.18	24	28.23	2.8429	0.0048	12 25 46.1	12.588	0.328	69.4	41			12 2844
5409	9.2	24	44.63	2.8225	0.0046	13 28 55.3	12.570	0.326	80.4 83.7	170 1	784 770	775	13 2954
5410	9.1	24	45.31	2.8224	0.0046	13 29 9.4	12.569	0.326	80.4 83.7	170a	178 770	775	(13 2954
5411	9.0	15 25	11.89	+2.7936	+0.0043	+14 57 8.7	-12.539	+0.323	70.4	171	181		15 2876
5412	8.2	25	•	2.7982	0.0043	14 41 13.3	12.496		70.4	•	181		14 2889
5413	9.3		53.25	2.8862	0.0054	10 5 2.3	12.492	0.335	88.9		R		1
5414	8.6	_	53.97	2.8862	0.0054	10 5 14.8	12.491	0.335	76.6		115 471	472	10 2868
5415	8.8	25		2.8459	0.0049	12 12 35.8	12.491	1	79.9		175 770		12 2850
li i		-3		-	0.0049		į.	0.330	19.9	1		113	
5416	8.5	15 25		+2.8015	+0.0044	+14 30 34.3*	-12.490	+0.325	70.4	171	181		14 2890
5417	8.6	26	•••	2.8834	0.0054	10 12 42.5	12.446	0.335	68.9	37	115		10 2871
5418	7.94	26	45.74	2.8610	0.0051	11 23 13.1	12.432	0.333	69.7	• •	169 173		11 2816
5419	8.6	26	52.16	2.8666	0.0052	11 5 6.2	12.424	0.334	69.7	39	169 173		11 2818
5420	8,8	26	54.93	2.8768	0.0053	10 32 51.4	12.421	0.335	79.6	37	115 770	775	10 2873
5421	9.0	15 26	58.57	+2.8048	+0.0044	+14 17 22.0	-12.417	+0.327	70.4	171	181		14 2894
5422	8.5		24.99	2.8194	0.0046	13 31 8.1	12.387	0.329	70.4	1 -	178		13 2960
5423	8.7	27		2.8471	0.0049	12 5 6.5	12.387	0.332	69.4	1 -	175		12 2852
5424	8.7	27	-	2.8448	0.0049	12 11 57.4	12.380	0.332	69.4	'	175		12 2854
5425	9.0	27	-	2.8383	0.0048	12 32 22.2	12.379	0.331	69.4		- 13 175		12 2855
		•	•				1			-			1
5426	8.76	15 27	52.41	+2.8513	+0.0050	+11 51 3.6	-12.355	+0.333	69.7		169 173		11 2820
5427	9.0	28	42.16	2.8145	0.0046	· I3 42 53.3	12.298	0.329	70.4	170	178		13 2965
5428	8.8	28	43.81	2.8201	0.0046	13 25 33.9	12.296	0.330	70.4	170	178		13 2966
5429	6.0	28		2.8677	0.0052	10 57 25.5	12.289	0.336	90.3	770	775		11 2821
5430	4.9	28	49-95	2.8677	0.0052	10 57 29.5	12.289	0.336	83.0	39	770 775		,
5431	9.1	15 29	8.92	+2.8253	+0.0047	+13 8 24.4	-12.267	+0.331	69.4	41	175		13 2967
5432	8.9	29	9.49	2.8741	0.0053	10 36 40.5	12.267	0.337	68.9	37	115		10 2879
5433	9.0	29	13.79	2.8594	0.0051	11 22 40.3	12.262	0.335	69.6		116 169	173	
5434	9.47	29		2.8772	0.0053	10 25 56.9*	1	0.338	77.4		115 R		[10 2881]
5435	6.88	29	56.69*	2.8530	0.0050	11 40 57.7	12.212	0.335	69.6		116 169	173	1 1
	8.0°		•	1	_						•		
5436		15 29		+2.8209	+0.0047	+13 19 56.1	-12.210	+0.332	70.4	170			13 2969
5437	8.9	30	-	2.8534	0.0051	11 39 21.8	12.201	0.335	69.6		116 169	173	
5438	6.0		29.25	2.8767	0.0053	10 25 48.8	12.174	0.338	68.9	37	_		10 2884
5439	9.1		31.59	2.8346	0.0048	12 36 19.5	12.172	0.334	79.9		175 770	775	
5440	9.1	30	43-49	2.7957	0.0044	14 34 43.6	12.158	0.329	81.9	181	ĸ		[14 2904]
5441	8.8	15 30		+2.8655	+0.0052	+10 59 57.7	-12.155	+0.337	69.6	39	116 169	173	11 2830
5442	8.410	30	48.74	2.8458	0.0050	12 1 3.1	12.152	0.335	69.4	41	75		12 2861
5443	9.0	30	49.03	2.8540	0.0051	11 35 40.6	12.151	0.336	69.4	39	169		11 2831
5444	8.7	31	6.13	2.8455	0.0050	12 1 26.2	12.132	0.336	69.4	41	175		12 2862
5445	8. I ¹¹	31	29.91	2.8318	0.0048	12 42 47.4	12.104	1	69.4	41	175		12 2863
5446	8.9	15 31	33.88	+2.8065	+0.0045	+13 59 34.5	-12.099	+0.332	70.4	170	178		14 2908
5447	8.412		37.31	2.8541	0.0051	11 33 51.7	12.096	0.337	69.6		-,- 116 169	172	
5448	8.7	-	50.00	2.8451	0.0050	12 1 1.9	12.081		69.4	41		.5	12 2865
5449	8.0 ¹⁸	_	- L	2.8712	0.0053	10 39 52.5	12.071	1	68.9	37			10 2886
5450	8.8	32	_	2.7950			1	1		171	-		14 2910
ັ້່			-										
. I	1 B	D 7.0		9 [™] 2 seq.	2:5 50"B.	* BD	7.5; Schät	z. 8.2 8.0	,	BD 7	.2; Schi	tz. 8.4	7.5 7.8

¹ BD 7.0 ² 9^m·2 seq. 2⁵·5 50⁸B. ⁸ BD 7.5; Schätz. 8.2 8.0 ⁴ BD 7.2; Schätz. 8.4 7.5 7.8 ⁶ BD 8.0; Schätz. 8.5 8.6 ⁶ BD 8.2; Schätz. 8.8 8.6 8.7 ⁷ 9.2 9.0 10.0 ⁸ BD 6.3 ⁹ BD 7.5; Schätz. 8.0 8.0 ¹⁰ BD 7.7; Schätz. 8.6 8.3 ¹¹ BD 7.0; Schätz. 8.0 8.2 ¹² BD 7.5; Schätz. 8.5 8.5 8.5 8.2 ¹³ BD 7.3

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.		Zo	nen		B. D.
5451	8.8	15h 32	m 13:68	+2:8017	+0.0045	+14°12' 24.0	-12.053	+0.332	70.4	171	181	-		14° 2911
5452	8.51		25.05	2.7984	0.0045	14 21 58.9	12.040	0.332	70.4		178			14 2912
5453	7.92	32	49.89	2.8317		12 39 47.1	12.011	0.336	79.9	41		770	775	12 2870
5454	8.o³	32	51.08	2.8636	0.0052	11 1 31.1	1-2.009	0.339	69.6	39	116	169	173	11 2834
5455	8.8	33	9.77	2.8065	0.0046	13 55 27.9	11.988	0.333	70.4	170	178			14 2914
5456	9.0	15 33	25.68	+2.8607	+0.0052	+11 9 13.6	-11.969	+0.340	69.6	39	116	169	173	11 2837
5457	8.7	33		2.8760	0.0054	10 22 6.3	11.969	0.342	68.9	37	115	-		10 2887
*5458	6.8	34	15.79	2.8346	0.0049	12 27 32.5	11.910	0.338	69.4	41	175			12 2875
5459	8.94	35		2.7890	0.0044	14 42 3.9	11.852	0.333	70.4	171	181			14 2915
5460	9.1	35	43.88	2.7910	0.0045	14 35 15.1	11.807	0.334	70.4	171	181			14 2917
5461	6.05	15 35	54.58	+2.8176	+0.0047	+13 14 58.8	-11.794	+0.337	70.4	170	178			13 2982
5462	8.66	36	1.12	2.8625	0.0052	10 58 20.0	11.786	0.343	69.6	39	116	169	173	11 2844
5463	8.7	36	7.63	2.8677		10 42 12.3	11.779	0.343	68.9	37	115			10 2892
5464	8.77	36		2.8544	0.0051	11 22 47.5	11.776	0.342	69.6			169		11 2846
5465	8.4	36	15.81	2.8803	0.0054	10 3 9.8	11.769	0.345	76.6	37	115	471	473	10 2893
5466	9.1	15 36	31.32	+2.8616	+0.0052	+11 0 1.3	-11.750	+0.343	69.6	39	116	169	173	11 2847
5467	8.9	36	46.66	2.8384	0.0050	12 10 2.9	11.733	0.341	69.4	41	175			[12 2881]
5468	8.9	36	55.36	2.7995	0.0046	14 6 52.8	11.722	0.336	70.4	170	178			14 2920
5469	8.9	37	_	2.8532		11 24 39.1	11.710		69.6			169	173	I 1
5470	9.2	37	10.36*	2.7822	0.0044	14 57 27.0	11.704	0.334	70.4	171	181			15 2901
547 I	7.68	15 37	20.37	+2.8001	+0.0046	+14 4 2.4	-11.693	+0.337	70.4	170	178			14 2922
5472	8.19	37	26.99	2.8391	0.0050	12 6 33.4	11.685	0.341	69.4	41	175			12 2883
5473	8.9	37		2.8369		12 12 16.0	11.657	0.342	69.4		175			12 2884
5474	8.6	38	•	2.8166	0.0048	13 12 52.5	11.643	0.339	70.4	170	178			13 2993
5475	9.3	38	•	2.8561	0.0052	11 13 41.7	11.638	0.344	69.7	39	169	173		[11 2851]
5476	8.9	15 38	20.83	+2.7811	+0.0044	+14 57 38.0	-11.621	+0.335	70.4	171	181			15 2904
5477	8.7	38	33.32	2.8560	0.0052	11 13 11.7	11.606	0.345	69.6	39		169		
5478	8.110	38	• .•	2.8471	0.0051	11 39 47.3	11.602	0.344	69.6	39		169	173	11 2853
5479	8.511	38		2.8440	0.0050	11 49 3.3	11.597	0.343	69.7	39	173			11 2854
5480	9.0	39	6.31	2.8428	0.0050	11 51 50.8	11.567	0.344	69.6	39	116	169	173	11 2856
5481	8.9	15 39	27.50	+2.8310	+0.0049	+12 26 35.6	-11.541	+0.342	79.9	4 I	_	770	_	12 2889
5482	8.9	39		2.8298	0.0049	12 29 17.2	1	0.343	79.9	41		770	775	12 2892
5483	9.0	40		2.8349	0.0050	12 13 43.2	11.502	0.343	69.4	41	175			12 2894
5484 5485 ¹²	8.9 8.5	40	-	2.7904 2.8204	0.0045	14 25 49.8 12 57 2.1	11.502	1	70.4 70.4	171	181 178			14 2930
	1 1		-	-	1		11.500	_		'	-			13 3000
5486	9.1		13.33		+0.0049		-11.487		69.4		175			12 2895
5487	8.9		15.43	2.8749	0.0054	10 12 30.0	11.484		•	115				[10 2902]
5488 5489	8.9	1	22.05	2.7771	0.0044	15 3 58.3	11.476				775			15 2910
5499	8.9 9.0	40		2.7957 2.7956	0.0046	14 9 7.9 14 9 27.9	11.469	0.339	70.4 70.4		181			14 2933 14 2934
		-		l	1		l	ļ						
5491	8.0	15 40		+2.7965	+0.0046	+14 6 39.8	-11.463	1	70.4		181			14 2935
5492	9.0 8.0 ¹⁸		43.30	2.8013 2.8752	0.0046	13 52 0.6 10 10 33.0	11.451	-	70.4 76.6		178	497	470	13 3002
5493 5494	8.9		43.72	2.8445	0.0054	11 43 15.8	11.450	1	69.6			471 169		
5495	8.9		59.76	2.7802	0.0031	14 53 9.4	11.431	i -	70.4		181		- 13	14 2936
li I	1 1			1			1					•6-	•	B I
5496 5497	8.3 ¹⁴ 8.8	15 41 41		+2.8403	+0.0050 0.0049	+11 55 0.1 12 44 18.5	-11.420	1	69.6 69.4			169	173	11 2864 12 2897
5497 5498	8.8	-	22.39	2.8609	0.0049	10 52 38.8*	11.420	1 - :	79.6		175	770	775	
5499	6.018		_	2.7877			11.396				181	110	113	14 2939
5500	7.3	42		2.7935				1	B		181			14 2940
I I ⁻- '		D 9.0				.1 7.9 7.8	* BD 7.4		BD 9.4		BD :			6 BD 8.0
	7 BD 8	-	8 BD 6.			.1 7.9 7.8 chätz. 8.0 8.3	¹⁰ BD		¹¹ BD 7.6	•				BD 8.6
			8.5; BD		¹⁴ BD 7.5				,		,	r.		,,,
li .														

Nr.	Gr.	A. R. 1	875	Praec.	Var.	Decl.	. 1875	Praec.	Var.	Ep.		Zo	nen		В.	D.
5501	8.2	15 ^h 42 ^m	27:28	+2.8063	+0.0047	+1301	33' 11.7	-11:326	+0."343	70.4	170	178			13°	3009
5502	9.1	_	30.41	2.7890	0.0045		23 43.5	11.322	0.341	70.4	171	181				2941
5503	9.1	•	31.47	2.8032	0.0047	1	41 57.0	11.321	0.342	70.4	170	178				3010
5504	7·5¹	42	58.45	2.8149	0.0048	13	6 29.6	11.288	0.344	70.4	170	178			13	3012
5505	8.9	43	0.04	2.7807	0.0045	14 2	46 44.8	11.287	0.340	70.4	171	181			14	2943
5506	9.0	15 43	13.20	+2.7823	+0.0045	+14 4	41 22.3	-11.271	+0.340	70.4	172	181			14	2944
5507	8.8	43	16.36	2.8665	0.0053		32 23.4	11.267	0.351	68.9	37	115				2909
5508	8.9	43	16.58	2.8773	0.0054	_	59 50.8	11.267	0.352	76.6	37	•	471	473		2910
5509	8.4	43	21.49	2.8679	0.0053		27 51.0	11.261	0.351	68.9	37	115	••	.,,		2911
5510	7.71	43	41.31	2.8178	0.0048	12 5	56 25.3	11.237	0.345	69.4	41	175			12	2904
5511	8.8	15 43	46.53	+2.8710	+0.0054	+10	17 49.6*	-11.230	+0.352	68.9	37	115			10	2912
5512	8.9	43	50.24	2.8531	0.0052		11 24.0	11.226	0.350	73.8	· · _	Beob.				2869
5513	8.23	44	5.31	2.7866	0.0045		26 49.4	11.208	0.342	70.4	, ,	181				2946
5514	9.2	44	17.15	2.8137	0.0048	13	7 0.5	11.194	0.345	69.4	41	175				3014
5515	9.0	44	18.73	2.8469	0.0051	11 2	28 58.7*		0.349	69.6	39	116	169	173		2870
5516	8.9	15 44	35.72	+2.8076	+0.0047	+13 2	24 18.2	-11.171	+0.345	70.4	170	178			72	3015
5517	8.9	_	37.04	2.8391	0.0050	1	51 33.7	11.169	0.349	69.6	39		169	173	_	287 I
5518	8.4	44	51.00	2.8053	0.0047		30 22.5	11.153	0.345	70.4		178	,	-13	ľ	3017
*5519	8.9	45	8.50	2.7730	0.0044	15	3 27.4	11.131	0.341	70.4	l '	181			_	2919
5520	8.8		27.20	2.8575	0.0052	10 5	-	11.109	0.352	73.8	5 E	Beob.			_	2915
5521	8.6	15 45	27.78	+2.8689	+0.0054	+10 2	21 52	_11.108		68.9	27				,,	2914
5522	9.0		37.20	2.8143	0.0034	13	-	11.096	+0.353 0.347	69.4		175				3019
5523	8.2		44.53	2.7886	0.0046		16 54.6	11.087	0.344	70.4	•	172	181		_	295 I
5524	9.1		13.99	2.8501	0.0052		15 33.0	11.052	0.352	69.6		•	169	173		2874
55 2 5	8.6	_	-	2.7983	0.0047		46 58.6	11.030	0.345	70.4		178	,	- 13		3020
II I	8.28	_	•			1	_					•				-
5526		15 47	21.36	+2.8195 2.8017	+0.0049 0.0047		43 33.8	-10.970	+0.349	69.4	41	175				2909
5527 5528	6.7 8.4	47 47	22.88 31.73	2.8603	0.0047	10 4	35 23·3 43 2·4	10.968	0.347	70.4 68.9	37	178				3024 2917
5529	8.9		45.62	2.8381	0.0051		48 16.3	10.957	0.354	69.6		-	169	172		2878
5530	8.7	_	19.45	2.7975	0.0047	1	45 16.1	10.899	0.347	70.4		178	.09	- 13		3027
						1		''			I '	•				
5531	9.0	15 48 48	27.23	+2.7726 2.7788	+0.0045		56 29.6	-10.889	+0.344	80.4			770	775		2956
553 ² 5533	9.1 8.1	48	28.93 54.22	2.8357	0.0045	-	38 44.2 52 56.9	10.887	0.345	70.4 69.6	172	181	169	172		2955 2883
5534	8.7	49	2.78	2.8296	0.0050		10 33.6	10.845	0.352	69.4		175	109	- 13		2912
5535	8.8		23.48	2.8740	0.0054		59 16.6	10.820	0.352	77.1			473	643	ŀ	2924
						l ' '	-					_	713	- 43		
5530	8.7 8.7	15 49		+2.7711	+0.0045		58 24.1	-10.811	+0.345	70.4		181				2929
*5537 *5538	9.0	ľ	31.62 32.62	2.8641 2.8641	0.0053		28 19.9 28 18.9	10.810	0.357	68.9 81.4 93.4		115			10	2925
5539	8.5		39.80	2.7776	0.0033		39 24.3	10.800	0.356	70.4		181			1.4	2960
5540	8.2		14.15	2.8598	0.0053		39 48.6	10.758	0.346	68.9		115				2927
	. 1			I				1			l					
5541	8.8	15 50		+2.8323	+0.0050		0 25.1	-10.757	+0.353	69.4		175				2915
5542	8.9 8.8	_	34.95	2.8632 2.7851	0.0053		29 11.7	10.732	0.357	68.9		115	.0.			2929
5543 5544	9.5	1	40.4 I 42.49	2.7814	0.0046 0.0046		15 41.5 26 8.5	10.725	0.348	70.4 90.3		178	101			2963 2964
*5545	7.8	_	53.78	2.8146	0.0048		50 30.5	10.723	0.347	90.3 69.4		775 175				2904 2918
						1]			l					
5546	9.5	15 50		+2.7858	+0.0046		12 58.4	-10.705	+0.348	90.3		775				2966
5547	8.6 6.84		13.62	2.8637	0.0053		26 39.5°		0.358	79.6			770	775		2931 2060
5548 5549	8.8		28.69 47.89	2.7736 2.8636			46 25.7	10.666	0.347	70.4 68.9		181			U	2969
5550	9.6	_				•	25 53.6 51 36.6	1	0.358		37 778	115 R				2932 2970]
3330				· ·							. , , ,	-`		,	. L • •	-210]
	. B	D 7.0	3 BI	7.7	8 BD 7.6	o; Schätz	. 8.3 8.2	• 7	.7 6.0;	BD 6.0						

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
5551	8.7	15h 51m 55!98		+0.0053	+ 10° 18′ 45."3*	-10.632	+0."359	68.9	37 115	10° 2933
5552	10.51	52 5.21*	2.7725	0.0045	14 48 25.6*	10.621	0.347	93.1	775(½) R	
5553	8.5	52 11.72	2.7707	0.0045	14 53 10.7	10.613	0.347	70.4	172 181	14 2971
5554	8.9	52 16.52	2.8538	0.0052	10 53 54.0	10.607	0.358	69.9	116 173	[10 2934]
5555	9.0	52 18.46	2.8295	0.0050	12 4 34.9	10.604	0.355	79.9	41 175 770 777	12 2921
5556	8.3	15 52 33.44	+2.8060	+0.0048	+13 11 44.0	-10.586	+0.352	70.4	170 178	13 3037
5557	8.9	52 43.09	2.8313	0.0050	11 58 26.4	10.574	0.355	69.4	41 175	12 2922
5558	8.6	53 4.55	2.8175	0.0049	12 37 41.8	10.547	0.354	69.4	41 175	12 2924
5559	8.7	53 13.08	2.7991	0.0047	13 30 4.0	10.537	0.352	70.4	170 178	13 3041
5560	8.6	53 33.15	2.8542	0.0052	10 50 32.2	10.512	0.359	69.6	39 116 169 173	10 2935
5561	8.6	15 52 41 22	1 1	100045	4 10 48 10 5	10.500		70 4		
5562	8.9	15 53 41.32 53 46.52	2.7765	+0.0047 0.0045	+13 48 13.5 14 32 58.6	-10.502	+0.351	70.4	170 178 172 181	13 3044
5563	9.0		2.8677	0.0053		10.495	0.350	70.4 85.7	•	14 2973
5564	9.12	54 13.11 54 18.60	2.7951	0.0053	10 10 5.5	10.462	0.361		_	[10 2938]
5565	9.1		2.8142	0.0049	13 39 19.0	10.455	0.352	70.4		13 3045
Į l			1 _ 1		12 44 29.4*	10.453	0.355	79.9	41 175 770 775	12 2929
*5566	8.7	15 54 22.09	1 1	+0.0050	+12 1 36.3	-10.451	+0.357	69.4	41 175	12 2930
*5567	8.8	54 24.34	2.7762	0.0045	14 32 30.1	10.448	0.350	70.4	172 181	14 2975
5568	9.1	54 26.33	2.7745	0.0045	14 37 17.6	10.446	0.350	90.3	770 775	14 2976
5569	8.9	54 40.78	2.7669	0.0045	14 58 11.8	10.428	0.349	70.4	172 181	15 2941
*5570	9.0	54 41.63	2.7661	0.0045	15 0 25.6	10.426	0.349	70.4	172 181	15 2942
5571	8.6	15 54 59.80	+2.8119	+0.0048	+12 49 46.4	-10.404	+0.355	69.4	41 175	12 2933
5572	8.5	55 0.44	2.7891	0.0046	13 54 48.5	10.403	0.352	70.4	170 178	13 3046
5573	7.68	55 4.61	2.7951	0.0047	13 37 31.8	10.398	0.353	70.4	170 178	13 3047
5574	8.9	55 10.05	2.8382	0.0051	11 34 9.1	10.391	0.358	69.6	39 116 169 173	
5575	9.0	55 18.53	2.7878	0.0046	13 57 57.2	10.380	0.352	75-4	172 178 181 770	
5576	8.8	15 55 27.22	+2.8306	+0.0050	+11 55 31.2	-10.370	+0.358	69.6	39 116 169 173	
5577	8.64	55 44.26	2.8204	0.0049	12 24 8.0	10.348	0.357	69.4	41 175	12 2936
5578	8.18	56 3.73	2.7902	0.0047	13 49 21.7	10.324	0.357	70.4	170 178	13 3049
5579	8.96	56 6.18	2.8334	0.0050	11 46 16.9	10.321	0.359	69.6	39 116 169 173	
5580	8.9	56 22.29	2.8708	0.0054	9 57 28.5	10.301	0.364	86.4	642 645	[10 2943]
i i		•	1 - 1			_			_	_
5581	9.1	15 56 25.07	1	+0.0054	+ 9 57 13.7	-10.297		85.7	473 642 645	[10 2944]
5582	9.0	56 35.40	2.7914	0.0047	13 44 56.2	10.284	0.354	70.4	170 178	13 3050
5583	8.8	56 48.04	2.8425	0.0051	11 18 39.2	10.268	0.360	69.6	39 116 169 173	
5584	9.0	56 51.95	2.8007	0.0047	13 18 12.2	10.264	0.355	80.4	170 178 770 775	
5585	8.8	57 6.24	2.8171	0.0049	12 30 59.1	10.246	0.357	69.4	41 175	12 2937
5586	8.27	15 57 14.77	+2.7783	+0.0046	+14 20 22.5	-10.235	+0.353	70.4	172 181	14 2984
5587	9.0	57 29.89	2.7718	0.0045	14 38 11.1	10.216	0.352	70.4	172 181	14 2986
5588	8.7	57 32.45	2.7810	0.0046	14 12 20.0	10.213	0.353	70.4	170 178	14 2987
5589	8.08	57 45.76	2.8321	0.0050	11 46 49.5	10.196	0.360	69.6	39 116 169 173	
5590	9.0	58 o.88	2.7752	0.0046	14 27 30.1	10.177	0.353	70.4	172 181	14 2988
5591	8.6	15 58 4.10	+2.8620	+0.0053	+10 20 23.4	-10.173	+0.364	68.9	37 115	10 2949
5592	8.1	58 10.34	2.8617	0.0053	10 21 4.8	10.165	0.364	68.9	37 115	10 2950
5593	8.9	58 36.12	2.7897	0.0047	13 45 33.0	10.133	0.355	70.4	170 178	13 3058
5594	8.39	58 50.39	2.8689	0.0053	9 59 17.2	10.115	0.365	82.2	7 Beob.	10 2952
5595	8.6	59 3.19	2.8416	0.0051	11 17 29.0	10.099	0.362	69.6	39 116 169 173	
	8.6				+13 28 45.7					
5596	8.8 ¹⁰	15 59 7.41	+2.7953 2.8622	+0.0047		-10.093		70.4 68.0	170 178	13 3062
5597	8.111	0, . 0,	2.8624	o.oo53 o.oo53	10 17 26.4	10.049		68.9	37 115	10 2954
5598	8.4 ¹²	0, 0.00	2.8219	0.0053	10 16 34.0	10.034	0.366	68.9	37 115	10 2955
5599 5600	9.1	_	2.8177			10.034	-	69.4	41 175	12 2942
3000	•				,	-			41 175	12 2943
Į.		0.0 11.0							6 Z. 169 10 00	
1	7 8.7 7	8 BD 7.	3 ° 2	·775 7·5	¹⁰ BD 9.4	11	BD 7.5;	Schätz. 8.0	8.2 19 8.9 8.0	•
14										ſ

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec. Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
5601	8.6	16h om 1.64	+2:8466 +0:0051	+11° 1'36"1	-10.025	+0."364	70.5	8 Beob.	11°2910
5602	8.2 ¹	0 12.29	2.7905 0.0047	I	10.012	0.357	70.4	170 178	13 3063
5603	7.52	0 13.59	2.7906 0.0047		10.010	0.357	70.4	170 178	13 3064
5604	8.8	0 15.14	2.8250 0.0050		10.008	0.361	69.1	39 41 116 175	
5605	8.8	0 28.71	2.8247 0.0050	I	9.991	0.361	69.8	5 Beob.	12 2946
						-	_	_	
5606	8.78	16 1 19.81	+2.8618 +0.0053		- 9.926	+0.367	81.4	115 R 172 177 181	[10 2956]
5607	8.7	I 21.02	2.7759 0.0046		9.925	0.356	70.4	172 177 181 9 Beob.	14 2994 11 2915
5608	8.8	1 23.73	2.8462 0.0051 2.7853 0.0046	I .	9.921	0.365	70.3 70.4	170 178 180 187	
5609 5610	8.8	I 29.34 I 37.54	2.7853 0.0046 2.7895 0.0047	1	9.904	0.357 0.358	70.4	170 178 180 187	13 3069
ti i	7.9	0,0			1		-		l i
5611	6.84	16 I 39.55	+2.8625 +0.0053	-	- 9.901	+0.367	68.7	37 44 50 115	10 2958
5612	8.15	1 57.32	2.8098 0.0048	1	9.879	0.361	69.4	41 47 175 185	
5613	8.8	2 6.78	2.8013 0.0048	1 .	9.866	0.360	69.5 68.7	47 185	13 3071
5614	7.86	2 8.34	2.8583 0.0052		9.865 9.864	0.367	-	37 44 50 115 172 177 181	10 2959 14 2999
5615	8.67	2 9.02	2.7656 0.0045	1		0.355	70.4		
5616	9.0	16 2 10.67	+2.8440 +0.0051		- 9.862	+0.365	70.0 69.7	8 Beob.	11 2919
5617	8.7	2 15.43	2.7997 0.0047		9.855	0.360	69.5	47 185	13 3073
5618	8.68	2 21.25*	2.8469 0.0051	1	9.848	0.366		8 Beob.	11 2920
5619	9.1	2 28.30	2.8606 0.0053		9.839	0.368	68.7	37 44 50 115	
5620	8.8	2 48.57	2.7763 0.0046	14 14 24.6	9.813	0.357	70.4	170 178 180 187	14 3000
5621	8.8	16 2 58.20	+2.8147 +0.0049	+12 26 53.7	- 9.801	+0.362	70.4	46 183 317	12 2952
5622	8.7	2 58.89	2.8201 0.0049	12 11 55.9	9.800	0.363	70.4	46 183 317	12 2953
5623	9.0	3 3.20	2.7715 0.0045	14 27 18.1	9.795	0.357	70.4	172 177	14 3001
5624	8.0	3 22.67	2.7971 0.0047	13 15 37.2	9.770	0.360	69.5	47 185	13 3075
5625	8.9	3 31.49	2.7970 0.0047	13 15 32.2	9.759	0.361	69.5	47 185	13 3078
5626	8.49	16 3 33.86	+2.8260 +0.0049	+11 54 5.2	- 9.756	+0.364	70.4	46 183 317	11 2925
5627	7.910		2.8223 0.0049	12 4 41.4	9.754	0.364	70.4	46 183 317	12 2954
5628	8.9	3 35.01	2.8313 0.0050	11 39 24.6*	9.754	0.365	70.9 70.5	5 Beob.	11 2924
5629	8.6	3 47.07	2.8498 0.0051	10 46 32.2	9.739	0.367	68.4	44 50	10 2966
5630	8.6	3 50.24	2.8409 0.0051	11 11 40.7	9.735	0.366	70.9	5 Beob.	11 2926
5631	9.1	16 3 56.28	+2.8325 +0.0050	+11 35 10.8*	- 9.727	+0.365	71.7	5 Beob.	11 2927
5632	8.8	4 3.09	2.8458 0.0051		9.718	0.367	70.5	47 185 191 316	11 2928
5633	8.8	4 13.98*	2.8327 0.0050	11 34 11.9°	9.704	0.366	70.5	7 Beob.	11 2929
5634	8.211	4 45.08	2.8580 0.0052	10 21 53.7	9.665	0.369	68.4	44 50	10 2968
5635	8.9	4 55.75	2.8001 0.0047	13 4 29.4	9.651	0.362	79.9 82.0	5 Beob.	13 3081
5636	7.912	16 5 31.13	+2.8645 +0.0053	+10 2 16.5	- 9.606	+0.371	76.7	44 50 479 567	10 2971
5637	8.8	5 41.65	2.8611 0.0052		9.592		81.2 82.5	7 Beob.	10 2973
5638	9.2	5 52.67	2.8141 0.0048		9.578	0.365	70.4	46 183 317	12 2966
5639	8.6	5 58.71	2.8626 0.0052		9.571	0.371	76.7	44 50 479 567	10 2974
5640	9.3	6 1.27	2.7662 0.0045		9.567	0.359	70.4	172 177	14 3010
5641	8.9	16 6 9.08	+2.8232 +0.0049	+11 57 39.9*	- 9.557	+0.366	70.4	46 183 317	12 2968
*5642	8.7	6 14.35	2.8173 0.0049		9.551	0.365	69.4	46 183	12 2970
5643	8.7	6 21.16	2.7600 0.0045		9.542	0.358	70.4	172 177	14 3011
5644	8.5	6 22.93	2.7599 0.0045	-	9.540	0.358	70.4	172 177	14 3012
5645	9.0	6 42.33	2.7925 0.0047		9.515	0.363	69.5	47 185	13 3085
5646	8.5	16 6 55.56	+2.8025 +0.0048		- 9.498	+0.364	69.5	47 185	12 2971
5647	8.0 ¹⁸		2.7976 0.0047		9.482	0.364	69.5	47 185	13 3089
5648	7.614		2.7880 0.0047		9.465	0.363	70.4	180 187	13 3090
*5649	, , 15		2.7813 0.0046		9.455	0.362	70.4	180 187	13 3091
5650	8.4		2.8272 0.0049	•				45 52 315 319	-
֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓				•	4 BD 6.		⁵ BD 7.5		7 BD 8.0
	* B Z. 17;	läulich ² Ge 3 7.5 ⁹ B		115; BD 9.3 BD 7.2	вр 6. BD 7.2; S			13 7.3 7.7 8.5 8.0	
		7.2; Schätz. 8.0 8			Dpl. 8.1			13 11 - 3	
l			~ '		-				į

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
5651	8.9	16h 8m 2.47	+2:8521	+0.0051	+10° 33′ 39.7	-9.412	+0.371	68.4	44 50	10° 2976
5652	8.4	8 6.75	2.8266	0.0049	11 44 59.1	9.406	0.368	70.5	45 52 315 319	11 2941
5653	8.8	8 12.01	2.7861	0.0046	13 37 15.8	9.399	0.363	70.4	180 187	13 3094
5654	.8.8	8 20.72	2.8384	0.0050	11 11 52.3	9.388	0.370	70.5	45 52 315 319	11 2943
5655	9.2	8 31.56	2.7568	0.0044	14 56 44.3	9.374	0.359	70.4	172 177	14 3019
5656	8.7	16 8 59.18	+2.8490	+0.0051	+10 41 15.5	-9.339	+0.372	83.7 85.4	191 7738 775 778	10 2978
5657	8.21	9 7.70	2.8248	0.0049	11 48 30.3	9.328	0.369	70.4	46 183 317	11 2947
5658	8.8	9 11.28	2.8129	0.0048	12 21 24.9	9.323	0.367	70.4	46 183 317	12 2977
5659	8.9	9 29.43	2.8412	0.0050	11 2 16.2	9.299	0.371	70.5	45 52 315 319	11 2948
5660	8.8	9 44.61	2.7884	0.0047	13 27 56.4	9.280	0.364	69.5	47 185	13 3099
5661	8.9	16 9 52.21	+2.7548	+0.0044	+14 59 26.2	-9.270	+0.360	70.4	172 177	15 2970
5662	9.0	9 53-47	2.8558	0.0051	10 20 51.4	9.268	0.373	68.4	44 50	10 2980
5663	9.0	9 59-54	2.8198	0.0049	12 1 1.7	9.260	0.369	70.4	46 183 317	12 2981
5664	9.0	10 4.59	2.7722	0.0045	14 11 48.0	9.254	0.363	70.4	180 187	14 3024
5665	8.62	10 6.05	2.7697	0.0045	14 18 32.9	9.252	0.362	70.4	172 177	14 3025
5666	8.28	16 10 6.63	+2.8258	+0.0049	+11 44 12.2	-9.251	+0.370	70.4	46 183 317	11 2951
5667	9.0	10 21.64	2.7613	0.0045	14 40 45.1	9.232	0.362	70.4	172 177	14 3027
5668	8.8	10 29.67	2.7784	0.0046	13 54 0.4	9.222	0.364	70.4	180 187	13 3102
5669	8.7	10 33.28	2.8504	0.0051	10 34 51.2	9.217	0.373	81.6 86.0	6 Beob.	10 2982
5670	9.0	10 39.89	2.7809	0.0046	13 47 4.0	9.208	0.364	82.4 83.7	6 Beob.	13 3103
5671	9.1	16 10 47.89	+2.7625	+0.0045	+14 36 47.3	-9.198	+0.362	70.4	172 177	14 3029
5672	8.4	11 0.23	2.7833	0.0046	13 39 41.3*	9.182	0.365	80.4 82.4	5 Beob.	13 3104
5673	8.7	11 2.27	2.7515	0.0044	15 6 8.4	9.180	0.361	70.4	172 177	15 2972
5674	8.8	11 29.95	2.8403	0.0050	11 1 42.3	9.143	0.373	87.5	319 R(2)	[11 2954]
5675	8.5	11 52.22	2.8495	0.0051	10 35 36.5	9.114	0.374	68.4	44 50	10 2983
5676	8.9	16 11 53.85	+2.7848	+0.0046	+13 34 5.3	-9.112	+0.366	80.4 82.4	5 Beob.	13 3108
5677	8.7	11 56.35	2.7751	0.0046	14 0 22.1	9.109	0.364	70.4	180 187	14 3032
5678	8.4	12 16.00	2.7892	0.0046	13 21 35.3	9.084	0.366	69.5	47 185	13 3110
5679	8.6	12 18.20	2.7865	0.0046	13 28 50.7	9.081	0.366	80.4 82.4	5 Beob.	13 3111
5680	9.1	12 20.77	2.7868	0.0046	13 27 50.7	9.077	0.366	90.4	776 778	13 3112
56814	9.1	16 12 30.36	+2.8411	+0.0050	+10 58 8.6	9.06 5	+0.373	70.5	45 52 315 319	11 2958
5682	8.9	12 45.17	2.7947	0.0047	13 5 29.6	9.046	0.368	69.5	47 185	13 3114
5683	9.8	12 50.84	2.8580	0.0051	10 10 42.9	9.038	0.376	84.9	479 567	[10 2985]
5684	8.7	12 52.76	2.7787	0.0046	13 48 58.6	9.036	0.366	70.4	180 187	13 3115
5685	8.9	12 54.35	2.7919	0.0047	13 13 0.8	9.034	0.367	70.4	172 177 187 191	13 3116
5686	9.1	16 12 54.87	+2.7992	+0.0047	+12 53 9.0	-9.033	+0.368	69.5	47 185	12 2991
5687	9.2	13 3.18	2.7898	0.0046	13 18 35.2	9.022	0.367		172 177 185	13 3117
5688	8.5	13 18.87	2.7956	0.0047	13 2 5.0	9.002	0.368	70.4	172 177 191	13 3119
5689	8.5	13 20.77	2.7994	0.0047	12 51 42.0	8.999	0.369	69.5	47 185	12 2993
5690	8.9	13 36.86	2.7815	0.0046	13 40 8.8	8.978	0.367	80.4 82.4	5 Beob.	13 3120
5691	8.7	16 13 39.69	+2.7971	+0.0047	+12 57 39.9	-8.975	+0.369	69.5	47 191	13 3121
5692	8.9	13 45.46	2.8610	0.0051	10 1 4.5	8.967	0.377	76.7	44 50 479 567	
5693	8.9	13 46.84	2.8281	0.0049	11 32 22.5	8.965	0.373	70.5 69.8		
5694	8.6	13 55.04	2.8586	0.0051	10 7 35.1	8.955	0.377	78.8	5 Beob.	10 2990
5695	8.7	14 25.44	2.8305	0.0049	11 24 43.0 ⁶	8.915	0.373	70.5 69.8	45 52 315 319	11 2963
5696	8.4	16 14 34.48	+2.8123	+0.0048	+12 14 25.7	-8.903	+0.371	70.4	46 183 317	12 2995
5697	9.7	14 37.36	2.7513	0.0044	14 59 46.1	8.900	0.363		172 R	[15 2980]
5698	9.4	15 17.16	1	0.0044	14 49 22.9	8.847		83.7 85.4		
5699	8.6	15 53-55		0.0046	13 10 45.4	8.800	0.369		47 185	13 3124
5700	9.2	15 54.68	2.7532	0.0044	14 52 22.3*	8.798	0.365	81.9	177 R	[14 3038]
ľ	1 B	D 6.9: Schätz.	3.2 8.3 8.2.	Refr. 189	3 Juni 3 7.0	3 BD 8	3.1	8 BD 7.5	4 9 ³⁸ 3 praec.	1.7 30 B.

¹ BD 6.9; Schätz. 8.2 8.3 8.2, Refr. 1893 Juni 3 7.0
² BD 8.1
⁸ BD 7.5
⁴ 9²² 3 praec. 1² 7 30⁸ B.

⁵ Z. 315 [30.0]
⁶ Z. 315 [48.7]

Nr.	Gr.	A.R	. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
5701	9.0	16 ^h 1	5 ^m 59:00	+2:8197	+0.0048	+11°52' 5"5	-8.792	+0.373	70.4	46 183 317	11°2968
5702	8.7	1		2.8353	0.0049	11 9 3.6		0.375	70.5 69.8	45 52 315 319	
5703	8.02	1		2.7780	0.0045	13 45 16.4	8.782	0.368	70.4	180 191	13 3126
5704	9.1	1		2.8015	0.0047	12 41 32.2	8.774	0.371	78.4 80.4	6 Beob.	12 3002
5705	8.6	10		2.8054	0.0047	12 30 47.7	8.771	0.372	70.4	46 183 317	12 3003
5706	8.9	16 1	6 17.49	+2.8248	+0.0049	+11 37 36.9	-8.768	+0.374	70.5	45 52 315 31	11 2972
5707	8.2	1		2.8557	0.0051	10 12 15.1	8.756	0.378	87.7 88.2	5 Beob.	10 2992
*5708	8.9	1		2.7530	0.0044	14 51 33.8	8.737	0.365	70.4	172 177 191	14 3041
5709	9.1	1		2.8011	0.0047	12 41 44.2	8.728	0.371	69.5	47 185	12 3005
5710	9.1	I		2.8555	0.0051	10 12 7.4	8.703	0.379	84.9	479 567	[10 2994]
5711	8.38	16 1	7 19.54	+2.7688	+0.0045	+14 7 57.6	-8.687	+0.368	70.4	180 191	14 3042
5712	8.6	10 1	_	2.8532	0.0050	10 17 56.5	8.680	0.379	68.4	44 50	10 2995
5713	8.8	1		2.7757	0.0030	13 49 3.5	8.670	0.369	70.4	180 191	13 3128
5714	8.7	1	_	2.7812	0.0045	13 34 10.5	8.667	0.369	69.5	47 185	13 3129
5715	8.8	I		2.7790	0.0045	13 39 44.4	8.645	0.369	70.4	180 187 191	13 3132
i i				1	i		ı				
5716	8.44		7 54.59	+2.8183	+0.0048	+11 53 1.6	-8.641	+0.375	70.4	46 183 317	11 2977
5717	8.9	1		2.8168	0.0048	11 57 12.8	8.641	0.374	70.4	46 183 317	12 3006
*5718	8.7		8 11.03	2.7901	0.0046	13 9 24.1	8.619	0.371	69.5	47 185	13 3134
5719	8.2 8.8	1		2.8218	0.0048	11 43 0.9	8.614	0.375	70.5	45 52 315 31	
5720	0.0	1	•	2.8308	0.0049	11 18 15.3	8.602	0.377	70.5	45 52 315 319	9 11 2980
5721	7.95	16 1	•	+2.8474	+0.0050	+10 32 40.8	-8.597	+0.379	68.4	44 50	10 2996
*5722	9.2	1		2.7807	0.0046	13 34 0.4	8.589	0.370	70.5	187	1
5723°	9.2	1	_	2.7810	0.0046	13 33 13.2	8.589	0.370	77.1 80.4	180 191 7738 77	
5724	8.8	1		2.7684	0.0045	14 6 34.4	8.573	0.369	70.4	180 187	14 3046
5725	8.8	1	8 55.98	2.8042	0.0047	12 29 54.9	8.560	0.373	70.4	46 183 317	12 3007
5726	9.0	16 1	8 57.85	+2.8343	+0.0049	+11 7 52.0	-8.557	+0.377	70.5	45 52 315 31	11 2981
5727	8.5	1	8 58.37	2.7475	0.0043	15 2 2.9	8.557	0.366	70.4	172 177	15 2994
5728	8.9	1	9 4.87	2.7535	0.0044	14 45 57.4	8.548	0.367	70.4	172 177	14 3047
5729	8.9	1	9 12.20	2.8387	0.0049	10 55 31.2	8.538	0.378	70.5	45 52 315 31	10 2999
5730	5.0	1	9 38.86	2.7631	0.0044	14 19 20.8	8.503	0.369		Fund. Cat.	14 3049
57317	8.6	16 I	9 52.82	+2.7784	+0.0045	+13 38 8.8	-8.485	+0.371	80.4 82.4	5 Beob.	13 3143
5732	8.4	1	-	2.8102	0.0047	12 12 18.7	8.483	0.375	70.4	46 183 317	12 3013
5733	8.9	2	0 0.11	2.7619	0.0044	14 21 51.8	8.475	0.369	80.4	172 177 776 77	8 14 3050
5734	8.8	2	0 4.04	2.7558	0.0044	14 38 1.8	8.470	0.368	70.4	172 177	14 3051
5735	8.7	2	0 7.85	2.7676	0.0045	14 6 34.7	8.465	0.369	70.4	180 187	14 3052
5736	8.8	16 2	0 13.83	+2.8235	+0.0048	+11 35 50.1	-8.457	+0.377	70.5	45 52 315 31	11 2983
5737	7.08		0 18.75	2.8213		11 41 31.8	8.450	0.377	70.5	45 52 315 31	
5738	8.7		0 21.96	2.8415	0.0049	10 46 23.2	8.446	0.379	68.4	44 50	10 3002
5739	8.8		0 25.35	2.7568	0.0044	14 34 49.8	8.442	0.368	70.4	172 177	14 3056
5740	7.98	i	0 49.42	2.8303	0.0048	11 16 31.6	8.410	0.378	70.5	45 52 315 31	
H I	9.110		_		40 0041	±15 7 00	1	1		R(2)	15 3001
574 ¹ 574 ²	9.14		•	+2.7443	+0.0043 0.0047	+15 7 0.9	-8.404 8.403	+0.367	94·5 90·4	7738 776 778	12 3015
5743	9.9 8.7		o 54.37 o 55.87	2.8067	0.0047	12 20 21.2		0.375	90.4 70.4	46 183 317	12 3016
5744	8.9	2		2.7942	0.0047	12 53 42.8	8.393	0.374	69.5	47 185	12 3017
5745	8.7		1 27.56	2.8533	0.0050	10 12 43.9		0.382	68.4	44 50	10 3004
						1		1		t in the second second	1
5746	9.1	16 2		+2.7491		+14 53 11.3	-8.344	+0.368	70.4	172 177	14 3060
5747 5748 ¹¹	8.9 7.8		2 6.47 2 58.90	2.7750	1	13 43 30.9	i	0.372		180 187 5 Beob.	13 3152
5749	7.8 8.8		3 5.16	2.7708	-	13 53 23.9 11 6 14.3	1	0.372	80.4 82.4	5 Deob.	13 3155
5750	10.0	2	· · ·	1			-	1 -		45 52 313 315 479 567	[10 3009]
3/3			-								
1 .	1 Z	. 315 [8		BD 7.	3	3 Com. 9"8 7";	\$ DD 4		.8; Schätz.	8.3 8.5 8.4	⁵ BD 7.2

¹ Z. 315 [8⁸7]
² BD 7.3
³ Com. 9⁸8 7" 310°
⁴ BD 7.8; Schätz. 8.3 8.5 8.4
⁵ BD 7.2
⁶ 11⁸0 seq. 2⁸3 5" A.
⁷ 9⁸5 praec. 3⁸7 10" A.
⁸ BD 6.5
⁹ BD 7.2
¹⁰ Grösse nach BD
¹¹ 11⁸ seq. 0⁸3 1¹2 B.; 9⁸7 praec. 2⁸7 2¹5 B.

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.		Zonen		B.D.
5751	10.2	16h 23m 8:18*	+2.8552	+0.0050	+10° 5' 36."9°	-8:226	+0.383	88.1	479	567 R		
5752	8.9	23 19.81	2.8459	0.0049	10 30 40.3	8.210	0.382	68.4	44	50		10° 3010
5753	8.9	23 21.34	2.8168	0.0047	11 49 38.0	8.208	0.378	70.4	46	183 31	7	11 2996
5754	8.7	23 27.01	2.7835	0.0045	13 18 54.8	8.201	0.374	69.5	47	185		13 3159
*5755	8.3	23 30.00	2.8380	0.0049	10 52 6.6	8.197	0.381	70.5	45	52 31	319	10 3012
5756	8.9	16 23 41.21	+2.8080	+0.0047	+12 12 50.5	-8.182	+0.377	70.4	46	183 31	7	12 3025
5757	9.0	23 46.99	2.7783	0.0045	13 32 17.9	8.174	0.374	76.4 79.9		85 773		
5758	9.0	24 3.90	2.7555	0.0044	14 32 13.8	8.152	0.371	70.4		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	- ,,-	14 3061
5759	8.8	24 9.82	2.7553	0.0044	14 32 34.6	8.144	0.371	70.4		177		14 3063
5760	9.3	24 12.49	2.7524	0.0043	14 40 7.3	8.140	0.370	70.4		177		14 3064
5761	8.9		+2.8286	_	+11 16 23.6	-8.125	+0.381	70.5				
5762	8.8	16 24 23.83 24 40.73	2.8565	-1-0.0048 0.0050	10 0 17.5	8.102	0.385	70.5 76.7	45 44		5 319 9 567	
5763	9.2	25 3.81	2.7554	0.0030	14 30 43.6	8.072	0.303	70.4		30 41 177	9 301	14 3069
5764	8.9	25 46.98	2.7982	0.0044	12 36 12.8	8.014	0.378	70.4		183 31	7	12 3030
5765	8.5	25 47.96	2.7963	0.0046	12 41 22.4	8.013	0.377	69.5		185	•	12 3031
Ħ		-	'' '	_	•							1
5766	8.5	16 25 52.76	+2.8290	+0.0048	+11 13 18.3	-8.006	+0.382	70.5	45	52 31		1 1
5767	8.7	25 54.62	2.8185	0.0047	11 41 41.1	8.004	0.380	70.5	45	-	5 319	11 3004
5768	9.3	26 5.97	2.7630	0.0044	14 9 11.9	7.989	0.373	81.9		R		
5769	8.6	26 37.82	2.8301	0.0048	11 9 25.4	7.946	0.382	70.5	45	52 31	5 319	B 11
5770	8.9	26 40.00	2.7577	0.0043	14 22 14.8	7.943	0.373	70.4	172	177		14 3073
5771	8.3	16 26 42.83	+2.7791	+0.0045	+13 25 39.5	-7.939	+0.376	69.5	47	185		13 3162
5772	5.81	26 45.40	2.8167	0.0047	11 45 28.4	7.936	0.381	70.9	5 Be	ob.		11 3008
5773	9.8	26 45.55	2.8545	0.0049	10 3 21.9	7.936	0.386	87.4	479	567 83	4	[10 3022]
*5774	9.4	26 46.26	2.8544	0.0049	10 3 38.5	7.935	0.386	93.4		R		P 1
5775	8.8	26 47.69	2.7622	0.0044	14 10 7.3	7.933	0.373	70.4	180	187		14 3075
5776	8.7	16 26 48.44	+2.8078	+0.0046	+12 9 13.7	-7.932	+0.380	70.4	46	183 31	7	12 3035
5777	9.1	26 49.03	2.7456	0.0043	14 53 40.8	7.931	0.371	70.4		177		14 3076
57782	8.7	27 4.05	2.8398	0.0048	10 42 55.2	7.911	0.384	68.4	44	50		10 3023
5779	8.8	27 21.83	2.7722	0.0044	13 43 6.1	7.887	0.375	70.4	1 8o	187		13 3166
5780	9.2	27 37.10*	2.7922	0.0045	12 49 44.5	7.866	0.378	80.9	47	R		[12 3038]
5781	7.58	16 27 38.42	+2.8413	+0.0048	+10 38 3.6	-7.865	+0.384	68.4	44	50		10 3025
5782	7.74	28 3.32	2.7731	0.0044	13 39 35.8	7.831	0.376	70.4		187		13 3167
5783	8.5	28 18.45	2.7707	0.0044	13 45 30.5	7.811	0.375	70.4		187		13 3169
5784	9.7	29 10.84	2.8521	0.0049	10 7 18.3	7-741	0.387	84.9		567		[10 3029]
5785	9.0	29 11.69	2.7546	0.0043	14 26 22.1	7.739	0.374	70.4	t .	177		[14 3079]
5786	8.8	16 29 30.39	+2.8039	اعمميدا	_12 15 en a	-7.714	+0.381	70.4		_	7	12 3040
5787°	8.8	16 29 30.39 29 39.73	2.7917	0.0045	+12 15 57.9 12 48 22.3	7.702	0.379	70.4 83.7		183 31 776 77		12 3041
5788	8.8	30 4.23	2.8361	0.0045	10 49 25.3	7.669	0.379	70.5	45		, 7 319	- 1
5789	9.0	30 4.23	2.8316	0.0047	11 1 25.7	7.668	0.385	70.5	45	52 31		
5790	8.7	30 10.61	2.8058	0.0047	12 10 13.3	7.660	0.381	70.4		183 31		12 3044
łi		-	· ·		1						•	i
5791	8.4	16 30 25.01	+2.7739	+0.0044	+13 34 8.6	-7.641	+0.377	70.4	180	•		13 3174
5792	8.9	30 43.52	2.7535	0.0043	14 26 57.7	7.616	0.375	70.4	172		6	14 3085
5793	8.5	30 51.31	2.8323	0.0047	10 58 34.8	7.605	0.385	70.5	45 46	52 31		
5794	8.7 7.67	30 58.91	2.7953	0.0045	12 36 59.6	7.595	0.381	70.4 70.4	40 172	183 31 177	′	12 3048 14 3086
5795	7.67	31 14.55	2.7468	0.0042	14 43 47.4	7.574	0.374		1	•		i i
5796	9.0	16 31 44.05	+2.8030	+0.0045	+12 15 41.5	-7.534	+0.382	70.4		183 31	7	12 3051
5797	7.18	32 2.47	2.7645	0.0043	13 56 29.2	7.509	0.377	70.4	180			13 3177
5798	8.79		2.7387	0.0042	15 2 40.6	7.459	0.374	70.4	172			15 3033
5799	7.910		2.7877	0.0044	12 54 40.1	7.456	0.381	69.5		185		12 3054
5800	8.7	32 44.17	2.8482	0.0048	10 13 56.6	7-453	0.389	68.4	44	50		10 3039
i	1 5	.0 5.5 6.0 6.3 6.6	o: röthlich	: BD 5.2	2 0 m2 se	n. 2 ⁸ 8 40	В.: тт	praec. 4.0	t'o A.:	10.00 1	oraec. 6	0 1:5 A.

¹ 5.0 5.5 6.0 6.3 6.0; röthlich; BD 5.2 ² 9^m2 seq. 3ⁿ8 40ⁿB.; II^m praec. 4ⁿ0 I'.o A.; Io^m0 praec. 6ⁿ0 I'.5 A.

⁸ BD 7.0 ⁴ BD 7.2 ⁵ BD 8.0; Schätz. 8.5 8.6 ⁶ 9^m7 praec. 2ⁿ0 55ⁿB. ⁷ 8.3 7.0; BD 6.8;

Io^m0 praec. Iⁿ9 I'.o B. ⁸ BD 6.0 ⁹ BD 7.8 ¹⁰ BD 7.2

Nr.	Gr.	1	l.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
5801	9.2	16 ^l	1 32 ¹¹	58:86	+2.7384	+0.0042	+15° 2' 58"1	-7 .433	+0.374	70.4	172 177	15° 3035
*5802	9.0		33	1.21	2.7641	0.0043	13 56 4.0	7.430	0.378	70.5	187 189	13 3178
*58o3	8.9		33	2.58	2.7642	0.0043	13 55 47.3	7.428	0.378	70.4	180 187	l' 1
5804	8.9		33	3.98	2.7630	0.0043	13 58 57.3	7.426	0.377	81.8	180 189(1) 773 776	14 3089
5805	9.0		33	16.08	2.7779	0.0044	13 19 35.7	7.409	0.380	81.9	185 R	[13 3180]
5806	8.4	16	33	32.44	+2.7787	+0.0044	+13 17 13.4	-7.387	+0.380	69.5	47 185	13 3183
5807	8.4		33	35.66	2.8411	0.0047	10 31 53.1	7.383	0.388	68.4	44 50	10 3043
5808	8.6		33	45.05	2.7956	0.0045	12 32 35.4	7.370	0.382	70.4	46 183 317	12 3058
5809	8.71		33	53.03	2.7560	0.0042	14 15 57.9	7.359	0.377	70.4	180 187	14 3093
5810	9.0		33	53-35	2.8101	0.0045	11 54 4.2	7.359	0.384	70.4	46 183 317	11 3019
5811	8.9	16	34	29.99	+2.8141	+0.0045	+11 42 43.4	-7.309	+0.385	70.9	46 183 315 317	11 3020
5812	9.22		34	35.38	2.7712	0.0043	13 35 35.0	7.302	0.379	90.4	773 776	13 3189
5813	9.0		34	39.65	2.7821	0.0044	13 6 50.7	7.296	0.381	69.5	47 185	13 3190
5814	1.6		34	46.62	2.7495	0.0042	14 31 32.9	7.287	0.377	90.4	773 776	14 3094
5815	6.58		35	2.19	2.7928	0.0044	12 38 21.1	7.265	0.383	69.5	47 185	12 3063
5816	8.8	16	35	9.01	+2.8301	+0.0046	+10 59 32.1	-7.256	+0.388	70.5	45 52 316 319	11 3022
5817	8.9		35	52.00	2.8126	0.0045	11 45 15.6*	7.198	0.386	70.5	45 52 316 319	11 3023
5818	8.9		35	52.65	2.7775	0.0043	13 17 15.8	7.197	0.381	69.9	47 180 185 187	13 3194
5819	8.7		35	53.06	2.8010	0.0044	12 15 49.6	7.196	0.384	75.4	46 183 317 773	12 3064
5820	9.3		35	57.56	2.7501	0.0042	14 28 15.4	7.190	0.378	70.4	172 177	14 3098
5821		16		0.15		+0.0043		-7.187	+0.381	92.4	778 R	l
5822	9.0 9.1	10	36 36	1.59	+2.7747 2.8089	0.0045	+13 24 26.4 11 54 49.1	7.184	0.386	75.4	46 183 317 773	11 3024
5823	8.1		36	3.04	2.7749	0.0043	13 23 52.5	7.183	0.381	79.9	47 185 776 778	- 1
5824	9.0		36	20.65*	2.8228	0.0045	11 17 33.9	7.159	0.388	70.9	5 Beob.	11 3025
5825	9.0		36	30.56	2.7498	0.0042	14 28 27.9	7.145	0.378	70.4	172 177	14 3103
11 1			-		•					69.8		
5826	8.6	16	36	35.00	+2.7773	+0.0043	+13 16 51.6	-7.139	+0.382	80.4	47 180 185 180 776	13 3198
*5827 *5828	9.0		36 36	58.43 58.77	2.7639 2.7640	0.0042	13 51 18.0 13 51 4.5	7.107 7.107	0.380	90.4	773 776	13 3203
5829	8.64		37	4.32	2.8251	0.0042	11 10 46.4	7.099	0.388	70.5	45 52 316 319	11 3028
5830	7.85		37	26.98	2.7807	0.0043	13 6 58.3	7.068	0.382	69.5	47 185	13 3205
al i				-				•				
5831	8.56	16	37	29.38	+2.7358	+0.0041	+15 2 56.6	-7.065	+0.376	70.4	172 177	15 3042
5832	9.07		37	29.80 40.52*	2.8164 2.8295	0.0045	11 33 26.6	7.064	0.387	90.4	776 778 45 52 316 319	11 3029 11 3030
5833 5834	9.1 8.5		37 37	40.74	2.8355	0.0046 0.0046	10 58 34.7 10 42 40.5	7.050 7.049	0.389	70.5 68.4	45 52 316 319 44 50	10 3055
5835	7.88		37	_	2.7912	0.0044	12 39 15.3	7.045	0.390	70.4	5 Beob.	12 3069
	1 1					!			_		•	1
5836	8.7	16	37		+2.8129	+0.0045	+11 42 12.2	-7.035		70.9	5 Beob.	11 3031
5837	8.8			57.95	2.7796	0.0043		7.026	0.383	69.5	47 185	13 3206
5838 5830	9.0 8.6°			59.53	2.7903	0.0044	12 41 16.2	7.024	0.384	83.7	185 773 776 46 183 317	12 3074 12 3078
5839 5840	8.5 ¹⁰			47.78 48.34	2.7949 2.7632	0.0044	12 28 15.9 13 50 38.5	6.958 6.957	0.385 0.381	70.4 70.4	180 187	13 3207
												1
5841 ¹¹		16		55.54	+2.8469	+0.0046	+10 11 6.2	-6.947	+0.392	76.7	44 50 479 567	
5842	8,8		-	58.26	2.7841	0.0043	12 56 14.1	6.943	0.384	69.5	47 185	12 3079
5843	9.2			58.85	2.7424	0.0041	14 44 3.1	6.943	0.378	70.4 82.7	172 177	14 3107
5844 5845	8.5			17.53	2.7628	0.0042	13 51 1.1	6.917	0.381	83.7 70.4	180 773 776 180 187	13 3208
5845	9.0			28.47	2.7598		13 58 31.9	6.902				
5846	9.1	16		39.05	+2.8224	+0.0045	+11 15 4.912		+0.389	70.9 71.4	5 Beob.	11 3035
5847	9.3		-	44.23	2.7969	0.0044	12 22 1.0	6.881	0.386	79-9	46 185 773 776	
5848	8.9			17.94	2.8113	0.0044	11 43 39.4	6.834	0.388	70.9	5 Beob.	11 3038
5849	9.0		-	22.62	2.7801	0.0043	13 5 3.6	6.828	0.384	79.9	47 185 773 776	
5850	8.8	ı	40	32.36	2.8087		-	6.814		70.4	46 183 317	11 3039
	1 B 8 BD 7	D 9.2		³ Z. ? ⁹ BD 8.1	773 9 ^m 8 2	eo" 20° BD 8.0	⁸ BD 6.0 11 9 ^m 5 seq. :	4 BD 8. 2.0 60" B.		⁵ BD 7.0 q. 3.5 85° B		⁷ BD 9.5

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
5851	9.1	16 ^h 40 ⁿ	36.71	+2.8215	+0.0045	+11°16′28″o	-6 !8o8	+0.390	70.9	5 Beob.	11° 3040
5852	9.0	40		2.7918	0.0043	12 34 17.1	6.799	0.386	70.4	46 183 317	12 3085
5853	8.9	40	43.77	2.8497	0.0046	10 2 2.3	6.799	0.394	76.7	44 50 479 567	10 3065
5854	8.9	40	53.21	2.7539	0.0041	14 12 3.4	6.786	0.381	70.4	180 187	14 3113
5855	8.9	41	15.74	2.7939	0.0043	12 27 59.6	6.755	0.387	70.5	5 Beob.	12 3086
5856	8.41	16 41	22.64	+2.7756	+0.0042	+13 15 23.0	-6.745	+0.384	69.5	47 185	13 3218
5857	8.6	41	40.60	2.7608	0.0042	13 53 18.8	6.721	0.382	70.4	180 187	13 3220
5858	8.92	41	51.28	2.7437	0.0041	14 36 54.9	6.706	0.380	70.4	172 177	14 3116
5859	8.8	42	7.07	2.7567	0.0041	14 3 21.7	6.684	0.382	70.4	180 187	14 3119
5860	8.28	42	13.38	2.8191	0.0044	11 21 15.7	6.676	0.390	70.9	5 Beob.	11 3045
5861	6.3	16 42	23.22	+2.7622	+0.0041	+13 48 49.3	-6.662	+0.383	70.4	180 187	13 3225
5862	8.8	42	24.26	2.8357	0.0045	10 37 19.5	6.661	0.393	68.4	44 50	10 3073
5863	9.0	42	27.97	2.8440	0.0045	10 15 25.0	6.656	0.394	68.4	44 50	10 3074
5864	8.5	42	34.75	2.8502	0.0046	9 59 3.0	6.646	0.395	76.7	44 50 479 567	10 3075
5865	9.1	42	43.23	2.8178	0.0044	11 24 9.9	6.635	0.391	70.9	5 Beob.	11 3048
"		,		+2.7635	+0.0042		-6.623	+0.383	70.4	180 187	13 3226
5866	8.8	16 42	51.67	2.8452	0.0042	+13 44 47.5	6.618	0.394	76.7	44 50 479 567	10 3078
5867 5868	8.9 8.9	42	55.49	2.7502	0.0045	10 11 59.0	6.611	0.394	70.4	172 177	14 3121
5869	8.14	43 43	0.94 13.01	2.7784	0.0041	13 6 8.6	6.594	0.385	69.5	47 185	13 3228
5870	7.1	43	22.10	2.7777	0.0042	13 7 44.0	6.581	0.385	69.5	47 185	13 3230
1		_					-				i i
5871	8.6	16 43	36.85	+2.8013	+0.0043	+12 6 7.0	-6.561	+0.389	70.4	46 183 317	12 3091
5872	9.0	43	45.95	2.8292	0.0044	10 53 15.0	6.548	0.393	70.9	5 Beob. 47 185	10 3080
5873	6.95	43	48.39	2.7693	0.0042	13 28 50.2	6.545	0.385 0.383	69.5	47 185 180 187	13 3233 13 3235
5874	8.7	44	4.64	2.7598	0.0041	13 52 56.9	6.523 6.518	0.382	70.4 70.4	180 187	14 3124
5875	8.5	44	8.24	2.7510	0.0041	14 15 11.9	· .	1 1		'	
5876	8.8	16 44	9.76	+2.8416	+0.0045	+10 20 9.9	-6.516	+0.395	68.4	44 50	10 3081
5877	8.5	44	17.50	2.8197	0.0044	11 17 32.4	6.505	0.392	70.9	5 Beob. 180 187 773 776	11 3052
5878	8.26	44	17.55	2.7510	0.0041	14 15 12.4	6.505	0.382	80.4		14 3125
5879	7.97	45	7.06	2.8468	0.0045	10 5 36.9	6.436	0.396	76.7 70.4	44 50 479 567 172 177	15 3060
5880	9.28	45	10.39	2.7316	0.0040	15 3 20.7	6.432	1		, ,,	1 1
5881	8.8	16 45	19.06	+2.7864	+0.0042	+12 42 54.7	-6.420	+0.388	69.5	47 185	12 3097
5882	9.1	45	47.69	2.8035	0.0043	11 58 20.9	6.380	0.390	82.9	317 R	[11 3058]
5883	8.9	46	4.22	2.8349	0.0044	10 35 59.5	6.357	0.395	68.4	44 50 46 183 317	10 3085
5884	8.9	46	19.09	2.8042	0.0043	11 55 47.2	6.337	0.391	70.4	46 183 317 5 Beob.	11 3060
5885	7.7°	46	28.16	2.8152	0.0043	11 27 14.1	6.324	0.392	70.9		ì
5886	9.5	16 46	29.22	+2.7807	+0.0042	+12 56 35.3	-6.323	+0.388	90.4	773 776	12 3099
5887	9.0		33.81	2.7562	0.0040	13 59 11.9	6.316	0.384	81.9	180 R	[14 3134]
5888	8.8	46	40.12	2.8335	0.0044	10 39 18.2	6.308	0.395	79.4	44 50 773 776	
5889	8.9		49.51	2.7881	0.0042	12 36 55.7	6.295	0.389	70.4	46 183 317	12 3100
5890	8.3	47	5-37	2.8137	0.0043	11 30 35.7	6.273	0.392	70.9	5 Beob.	11 3063
5891	7·7 ¹⁰	16 47	20.17	+2.8234	+0.0043	+11 4 59.8	-6.252	+0.394	70.9	5 Beob.	11 3065
5892	8.2	47	22.48	2.7296	0.0039	15 5 36.9	6.249	0.381	81.8	177 189(1) 773 776	
5893	9.0	47	47-33	2.7635	0.004 I	13 39 6.6	6.215	0.386	90.4	773 776	13 3247
5894	8.6	47		2.7978	0.0042	12 10 51.2	6.206	0.391	70.4	46 183 317	12 3102
5895	4.0	48	5.74	2.8395	0.0044	10 22 22.2	6.189	0.397	68.4	44 50	10 3092
5896	8.8	16 48	11.15	+2.7554	+0.0040	+13 59 22.7	-6.182	+0.385	70.4	180 187	14 3136
5897	8.9		15.62	2.7603	0.0040	13 46 42.9	6.175	0.386	70.4	180 187	13 3250
5898	8.9	48	39-75	2.7689	0.0041	13 24 17.2	6.142	0.387	69.5	47 185	13 3253
5899	8.4	48	59.05	2.8420	0.0044	10 15 5.9	6.115	0.397	68.4	44 50	10 3095
5900	8.2	49	11.03	2.7366	0.0039	14 45 54.1	6.098	0.383	81.3	177 189(]) 773 776	14 3139
ļ	1 g	o praec.	0.6 40"	В.	9.4 8.5	8 BD 7.3	4	BD 7.3	⁶ BD	5.6 6 8.7 8.3	8.4 7.5
li '		.8 8.5 7.			9.7 8.7	9 BD 7.0	10 BI	7.1			į

Nr.	Gr.	A.R	. 1875	Praec.	Var.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.		
5901	9.1	16 ^h 4	9 ^m 26.05*	+2.7419	+0.0039	+14°32' 4"5	-6:078	+0.384	8.18	177 189(<u>1</u>) 773 776	14° 3140		
5902	8.7		9 27.91	2.7537	0.0040	14 2 4.3	6.075	0.385	70.4	180 187	14 3141		
5903	7.01	4	9 30.52	2.7587	0.0040	13 49 23.8	6.071	0.386	70.4	180 187	13 3258		
5904	9.0	4		2.8017	0.0042	11 58 58.8	6.058	0.392	70.9	46 183 317 318	12 3107		
5905	8.8	4	9 48.33	2.7881	0.0041	12 33 53.5	6.046	0.390	70.9	46 183 317 318	12 3108		
5906	8.9	16 4	9 48.85	+2.7343	+0.0039	+14 50 54.5	-6.046	+0.383	81.8	177 189(1) 773 776	14 3143		
5907	8.6	5	10.18	2.8053	ò.0042	11 48 51.9	5.987	0.393	70.9	46 183 317 318	11 3077		
5908	9.0	5	0 38.53	2.8371	0.0043	10 26 23.5	5.977	0.398	68.4	44 50	10 3099		
5909	8.6		0 40.90	2.7670	0.0040	13 27 7.6	5.973	0.388	69.5	47 185	13 3261		
5910	8.93	5	0 45.41	2.7952	0.0041	12 14 42.8	5.967	0.392	75-4	46 183 318 773	12 3111		
5911	9.8	16 5	0 51.47	+2.8446	+0.0043	+10 6 46.5*	-5.959	+0.399	87.4	479 567 834	[10 3100]		
5912	6.88	5	0 56.34	2.7459	0.0039	14 20 15.3	5.952	0.385	81.8	177 189(1) 773 776	14 3148		
5913	8.4	_	1 14.50	2.7736	0.0040	13 9 39.9	5.927	0.389	69.5	47 185	13 3264		
5914	8.2		1 19.61	2.8303	0.0042	10 43 26.4	5.920	0.397	68.4	44 50	10 3102		
5915	7.44		1 24.91	2.7330	0.0039	14 52 14.6	5.912	0.383	81.8	177 189(1) 773 776	14 3151		
5916	8.8	16 5		+2.7316	+0.0039	+14 55 33.9	-5.891	+0.383	78.4	177 189(1) 776	14 3153		
5917	8.8	5	1 43.27	2.7715	0.0040	13 14 21.3	5.886	0.389	69.5	47 185	13 3268		
5918	8.1	-	I 47.44	2.7485	0.0039	14 12 46.0*	5.881	0.386	70.4	177 189(])	14 3154		
5919	7.3	1	1 48.54	2.7517	0.0039	14 4 37.4	5.879	0.386	70.4	180 187	14 3155		
5920	9.0	5	•	2.8341	0.0043	10 33 5.6	5.861	0.398	68.4	44 50	10 3105		
5921	9.0	16 5		+2.7336	+0.0039	+14 49 57.0	-5.851	+0.384	81.8	177 189(1) 773 776	14 3157		
5922	8.8	5	-	2.8213	0.0042	11 6 13.5	5.849	0.396	70.5	45 52 315 319	11 3081		
5923	9.0	5	-	2.7327	0.0039	14 51 50.1	5.830	0.384	70.4	177 189(])	14 3158		
5924	8.5	_	3 14.45	2.8069	0.0041	11 42 18.4	5.759	0.394	70.5	45 52 315 319	11 3083		
5925	7.46	_	3 28.50	2.7464	0.0039	14 16 18.6	5.740	0.386	81.8	177 189(1) 773 776	14 3161		
5926	8.47	16 5	-	+2.7409	+0.0039	+14 29 59.1	-5.722	+0.385	81.8	177 189(1) 773 776	14 3163		
5927	8.9	_	3 47-47	2.7731	0.0040	13 8 21.5	5.713	0.390	69.5	47 185	13 3275		
5928	8.03	_	3 54.81	2.8207	0.0041	11 6 15.8	5.703	0.397	70.5	45 52 315 319	11 3085		
59 2 9 5930	9.0 8.9	-	3 58.72 4 4.31	2.8293	0.0042	10 43 57.1 13 48 40.3	5.697	0.398	68.4	44 50	10 3112		
i i	· 1		_	l .			5.690	0.388	70.4	180 187	13 3279		
5931	8.49	16 5		+2.8465	+0.0043	+ 9 59 13.7	-5.689	+0.400	76.7	44 50 479 567	10 3114		
5932	8.6 8.9	-	4	2.8453	0.0042	10 2 7.9	5.674	0.400	78.8	5 Beob.	10 3115		
5933 5934	8.3 ¹⁰		4 18.79 4 22.43	2.7915 2.8226	0.0040	12 20 59.7 11 0 51.8	5.669 5.664	0.393	70.4	46 183 318	12 3120		
5935	9.1	_	4 39.47	2.7829	0.0040	11 0 51.8	5.640	0.397	70.5 70.4	45 52 315 319 46 183 318	11 3086		
				1	1		_		·	40 103 3.0			
5936	9.1 8.7	16 5	_	+2.8195		+11 8 31.0	-5.636	+0.397	70.5	45 52 315 319	11 3089		
5937 5938	8.8	5	4 44.08 5 0.81	2.8155	0.0041	11 18 51.0 14 11 2.1	5.634 5.610	0.396	70.9 80.4	5 Beob.	11 3090		
5939	8.8	5		2.7802	0.0039	12 49 0.9	5.606	0.392	69.5	180 187 773 776 47 185	14 3167		
5940	8.411		5 15.80	2.8104	0.0041	11 31 32.1	5.590	0.392	70.5	45 52 315 319			
5941	10.0		5 33.25	+2.8427	+0.0042	+10 8 0.6	-5.565		84.9				
5942	8.1	-	5 34.82	2.8145	0.0041	11 20 40.0	-5.563 5.563	0.397	71.2	479 567 5 Beob.	[10 3121] 11 3092		
5943	8.8		5 45.88	2.7813	0.0039	12 45 39.7	5.547	0.397	79.9	47 185 773 776			
5944	6.712		5 52.18	2.7247	0.0038	15 8 1.2	5.539	0.384	8.18	177 189(1) 773 776			
5945	9.0	-	6 15.44	2.7965	0.0040	12 6 24.0	5.506	0.394	70.4	46 183 318	12 3129		
5946	8.9	16 5	6 27.26	+2.7673	+0.0039	+13 20 18.9	-5.489	+0.390	69.5	47 185	13 3284		
5947	8.9		6 33.00*		0.0039		5.481	0.393	70.4	46 183 318	12 3131		
5948	7.5 ¹⁸		6 36.95	2.8454		10 0 10.5	5.476	0.401	81.3	6 Beob.	10 3126		
5949	8.5	5	6 37.29	2.7563	1		5.475	0.389	70.4	180 187	13 3285		
5950													
I	1 B	D 6.3		3	Z. 773 o.	5 30" 220°, 9 ". 6 .	10° 310°.	9 ^m 6 60" 1	30°	* 7.5 7.0	6.3 6.4		
•	4 8.0 7	.8 7.0 6		röthlich	⁵ BD	6.5 6 BD 6.1	3 7 B	D 7.8	8 BD 7.5	9 BD 7.7	BD 7.6		
	11 BD	7-5	13 Z. 18	89 7.5; BI) 6.2; Z. 1	77 9 ^m 8 25" 230°	18	1.3 7.7 7	.5 7.6 6.8	8.0 ¹⁴ BD 8.2			
Si.											1		

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen ·	B. D.
5951	8.91	16 ^h 56 ^t	n 50:07	+2:7982	+0.0040	+12° 1'33		+0.395	70.4	46 183 318	12° 3132
5952	8.6	56		2.7722	0.0039	13 7 28		0.391	69.5	47 185	13 3288
5953	8.13	57	12.73	2.7311	0.0038	14 50 35	.9 5.426	0.386	81.8	177 189(1) 773 776	14 3178
5954	4.6	57	24.36	2.7447	0.0038	14 16 23	.5 5.409	0.388	81.8	177 189(1) 773 776	
5955	7.48	57	29.85*	2.7345	0.0038	14 41 47	.0* 5.401	0.386	78.4	177 189(1) 776	14 3180
5956	9.2	16 57	31.18	+2.8030	+0.0040	+11 48 36	.7 -5.400	+0.396	82.5	183 R	l
5957	9.0	57	34.78	2.8029	0.0040	11 48 56		0.396	70.4	46 183 318	11 3095
5958	8.6	57	49.98	2.7598	0.0038		.I 5.373	0.390	69.5	47 185	13 3291
5959	6.3	57	54.83	2.7562	0.0038	· ·	.8 5.366	0.390	70.4	180 187	13 3292
5960	8.6	57	58.40	2.7546	0.0038	13 50 55	1 -	0.389	70.4	180 187	13 3293
5961	6.74	16 58	12.99	+2.7569	+0.0038	4.12 44 54		1	80.4	180 187 773 776	
5962	9.0	58	21.86	2.8095	0.0040	+13 44 54 11 31 15		+0.390	70.5		13 3295
5963	9.1	58		2.8280	0.0041	10 43 41	1 -	0.397	68.4	45 52 315 319 44 50	11 3097
5964	8.5	58	34.60	2.7632	0.0038	13 28 50	1	0.391	70.4	180 187	13 3296
5965	9.0	58		2.7278	0.0037	14 57 13		0.386	79.6	177 189(1) R	[14 3183]
1	_	_		+2.8353			1	•			
5966 5967	9.0 8.8	16 58 59	55.12 16.30	+2.8353 2.7866	0.0039	+10 24 37 12 28 49		1-0.401	68.4	44 50	10 3137
5968	8.8			2.7800	0.0039	11 28 35		0.394	70.4	46 183 318	12 3140
5969	8.8	59 59	20.14	2.7490	0.0038	14 3 46	l l	0.398	70.5	45 52 315 319 180 187	11 3099 14 3185
5970	5.0	59	34.92	2.7763	0.0039	12 54 50	_	0.393	70.4	Fund. Cat.	12 3142
l I	_										
5971	9.1	16 59	37.71	+2.7610	+0.0038	+13 33 23		+0.391	80.4	180 187 773 776	
5972	8.7	59	37.91	2.7865	0.0039	12 28 56	l l	0.395	70.4	46 183 318	12 3141
5973	8.5 8.5	59	38.43	2.8279	0.0040	10 43 9		0.400	68.4	44 50	10 3140
5974	8.5 8.8 ⁵	59	40.10 40.46*	2.7822 2.8174	0.0039	12 39 50	1 -	0.394	70.4	46 183 318	12 3143
5975	1	59	40.40		0.0040		.4 5.218	0.399	70.5	45 52 315 319	11 3101
5976	8.8	16 59	42.44	+2.7253	+0.0037	+15 2 37		+0.386	81.8	177 189(1) 773 776	
5977	8.4	17 0	•	2.7785	0.0038	12 48 35		0.394	69.5	47 185	12 3144
5978	7.0	0		2.8299	0.0040	10 37 25	-	0.401	68.4	44 50	10 3142
5979 5980	8.7 9.0	0	•	2.7793	0.0038	12 46 19 12 58 18		0.394	69.5	47 185	12 3148
	9.0	. 0	52.12	2.7745	0.0038	12 50 10	1	0.393	69.5	47 185	13 3307
*5981	9.1	17 1	12.73	+2.7881	+0.0039	+12 23 24	. -	+0.395	70.4	46 183 318	12 3150
5982	7.8	I	•	2.7904	0.0038	12 17 35		0.396	70.4	46 183 318	12 3152
5983	9.0	I	00 5	2.7966	0.0039		5.055	0.397	70.4 70.3	5 Beob.	12 3154
5984	8.86	1	42.28	2.7801	0.0038	12 43 16	1 -	0.395	69.5	47 185	12 3156
5985	8.5	I	43.60	2.7724	0.0038	13 2 43	.3 5.044	0.393	69.8	47 125(1) 185 197	13 3309
5986	9.1	17 1	47-57		+0.0037	+14 33 31		+0.388		5 Beob.	14 3195
- 5987	8.7	2	8.11	2.8330	0.0040	10 28 7	- '. I	0.402		44 50 174	10 3145
5988	9.57	2	34.58	2.8398	0.0040	10 10 20	1	0.403	86.0	498 727	[10 3146]
5989	8.7	2	41.63	2.8435	0.0040	10 0 48		0.404	85.5	505 647	[10 3147]
5990	8.7	3	8.11	2.8431	0.0040	10 1 32	4.925	0.404	84.0	5 Beob.	10 3150
5991	8.58	17 3	8.66	+2.7772	+0.0038	+12 49 31	.0 -4.924	+0.395	81.8	125(1) 197 783 785	
5992	8.09	3	21.39	2.7219	0.0036	15 7 24	- 1	0.387	70.5	191 193 201 203	
5993	8.5	3	•••	2.8002	0.0038	11 50 51	l l	1		1188(4)179(4)781 782	
5994	8.9	3		2.8340	0.0039	10 24 41	1	0.403	85.4	174 777 780 787	
5995	8.810	3	43.63	2.7726	0.0037	13 0 42	4.875	0.394	83.7	5 Beob.	13 3318
5996	8.8	17 3		+2.7718	+0.0037	+13 2 39	.3 -4.874	+0.394	83.7	5 Beob.	13 3319
5997	7.811	3	46.51	2.8388	0.0040	10 12 12	.6 4.871	0.404	84.1	5 Beob.	10 3153
5998	10.0	4	9-34	2.8426	0.0040	10 2 19	- 1	0.404	84.5	498 505	[10 3154]
5999	8.8	4	17.60	2.7990	0.0038	11 53 25				1188(])179(])781 782	11 3115
6000	8.7	4	25.57	2.7693	0.0037	13 8 26	.6 4.815	0.394	83.7	5 Beob.	13 3320
	1 9. 6 BD 8	.5 8.7 8. .3	6; BD 8 7 10.0 9		773 oran Z. 783 re			7.0 6.0 ° ⁰ Z. 783		D 8.0; Schätz. 8.9 8.8	

Nr.	Gr.	A	.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Dec	L 18	75	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	В	. D.
6001	9.2	17 ^h	4 ²²	26:74	+2:8175	+0.0039	+119	6'	14.2	-4.814	+0,401	81.9	176 R	[110	3117]
6002	8.7		4	57.23	2.7588	0.0037	13	34	8.5	4.770	0.393	83.7	5 Beob.	13	3321
6003	6.6		4	57.57	2.7814	0.0037	12	37	28.1	4.770	0.396	83.8	195 777 780	12	3161
6004	9.2		5	1.26	2.7341	0.0036	14	35	41.7	4.765	0.389	70.5	193 201	14	3198
6005	8.9		5	4.00	2.7452	0.0036	14	8	4.4	4.761	0.391	70.5	191 203	14	3199
6006	8.7	17	5	9.08	+2.8018	+0.0038	+11	45	46.6	-4.753	+0.399	86.4 83.6	1188(4) 179(4) 781 782	11	3122
6007	8.8		5	15.24	2.8178	0.0038	11	4	58.o	4.745	0.401	70.0	121 176	11	3123
6008	8.4		5	16.61	2.7223	0.0036	15		33.3	4.743	0.388	70.5	193 201	15	3122
6009	9.0		6	12.93	2.7902	0.0037	12	14	23.7	4.663	0.398	83.8	195 777 780	12	3163
6010	8.o ¹		6	17.69	2.7325	0.0036	14	38	26.6	4.656	0.390	70.5	193 201	14	3201
6011	6.53	17	6	34.38	+2.8256	+0.0038	+10	44	15.2	-4.633	+0.403	70.0	121 176	10	3165
6012	8.5	- •	6	37.62	2.7623	0.0036		24	4.8	4.628	0.394	83.7	5 Beob.	ŀ	3326
6013	8.3		6	46.23	2.8017	0.0037	•	-	52.9	4.616	0.400	70.2	125(1) 179(1) 197	_	3132
6014	8.9		6	49.27	2.7897	0.0037		15	0.7	4.612	0.398	85.5	195 780 785 787		3165
6015	8.3		7	4.85	2.7921	0.0037	12	_	47.5	4.590	0.398	83.8	195 777 780		3168
			-							_					
6016	9.0	17	7	20.74	+2.8131	+0.0038	+11	_		-4.567	+0.401	70.0	121 176		3135
6017	9.08		7	24.77	2.7949	0.0037	12		38.7	4.561	0.399	85.8	179(3) R		3171]
6018	9.0		7	56.17	2.7932	0.0037	12	-	35.0	4.516	0.399	83.8	195 777 780		3174
6019	8.9		7 8	58.39	2.8091	0.0037		-	10.5	4.513	0.401	7 0 .0	121 176		3137
6020	8.6		0	6.41	2.7299	0.0035	14	43	22.7	4.502	0.390	70.5	191 203	14	3203
6021	8.9	17	8	8.93	+2.7222	+0.0035	+15		21.0	-4.499	+0.389	70.5	193 201	15	3130
6022	7.84		8	21.80	2.7908	0.0037			14.4	4.480	0.399	70.0	123 195	12	3176
6023	8.7		8	33-47	2.7364	0.0035	14	26	47.8	4.464	0.391	70.5	193 201	14	3205
6024	8.9		8	37.38	2.7944	0.0037	12	2	0.4*	4.458	0.399	88.3 86.4	6 Beob.		3177
6025	8.1		8	38.48	2.7303	0.0035	14	4 I	53.7	4.456	0.390	70.5	193 201 203	14	3206
6026	9.1	17	8	47.9I	+2.8138	+0.0037	+11	12	52.4	-4.443	+0.402	70.0	121 176	11	3139
6027	8.6		8	54.87	2.8391	0.0038	10	8	22.6	4.433	0.406	84.0	5 Beob.	10	3169
6028	8.9		8	55-59	2.8218	0.0037	10	52	16.4	4.432	0.403	81.6	121 179(1) 781 782	10	3170
6029	9.7		8	56.58	2.8391	0.0038	10	8	8.2	4.431	0.406	90.4	777 7 80	_	_
бозо	Var.6		8	56.90	2.7342	0.0035	14	32	3-3	4-430	0.391		Fund. Cat.	14	3207
6031	8.8	17	8	58.90	+2.8186	+0.0037	+11	0	22.2	-4.427	+0.403	70.0	121 176	11	3142
6032	8.8		9	11.51	2.7766	0.0036	12		11.1	4.409	0.397	85.8	7 Beob.		3179
6033	8.9		9	24.85	2.8417	0.0038	10	I	12.9	4.391	0.406	84.5	497 498 505	[10	3171]
6034	8.87		9	37.05	2.8184	0.0037	11	0	39.0	4.373	0.403	70.0	121 176	II	3146
6035	8.6		9	38.88	2.7934	0.0036	12	3	45.0	4.370	0.399	86.4 83.6	1188(]) 179(]) 777 780	12	3180
6036	0.1	17	۵	44.54	+2.7747	40.0036	+12		38.9	-4.363	+0.397	85.5	125(½) R	[12	3181]
6037	9.1 8.6 ⁸	- 1	9	44·54 45·30	2,7212	0.0034	15		16.8	4.362	0.389	70.5	193 201		3141
6038	8.8		9	52.01	2.7257	0.0035		_	20.3	4.352	0.390	70.5	193 201		3210
6039	8.8		10	6.78	2.8177	0.0037	11		4.3	4.331	0.403	70.0	121 176		3148
6040	8.9		10	7.26	2.7747	0.0036			16.9	4.330	0.397	81.8	125(1) 197 781 782		3185
6041	8.8	. ~		=	+2.8122	+0.0037		-	-	-4.289		80.2	121 176 781 782		3151
6042	8.8	17		36.51	2.8289		+11			4.285	+0.402	83.7	174 777 780		3151
6043	8.7			39.02* 51.65	2.8349	0.0037			10.7 20.6	4.267	0.405	83.7	174 777 780		3175
6044	8.4			51.05	2.7267				58.6	4.267	0.390	70.5	193 201	•	3213
6045	8.9			54.15	2.7609	0.0035			17.5	4.263	0.395	88.2	5 Beob.		3338
B					1	1	_			_					
6046	8.9	17		21.82	+2.8046	+0.0036	+11	_		-4.224	+0.402	_	1188(\(\frac{1}{2}\)) 179(\(\frac{1}{2}\)) 781 782		3152
6047	8.6			23.69	2.7265	0.0034			5.6	4.221	0.391	70.5	193 201		3215
6048	6.79			24.43	2.7639		_		28.0*	4.220	0.396				3341
6049 8.2 11 32.27 2.7462 0.0035 14 0 23.5 4.209 0.393 70.5 191 203 14 3216															
6050	8.9	i	11	• ,		0.0037	10	35	J0.I	4.201			•	10	3170
		D 7.3		² BD		Nur Z. 1				BD 7.0	6 I I	^m 5 seq. 1.5	2"B. 6 3.2 4.0	, αΗ	ierc.
II '	7 BD 8	.2	1	8 BD 8.1	9	7.5 8.0 5.	6 5.9 6	.0 7	.5; B	D 7.2					

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
6051	8.5	17 ^h 11"	38.91	+2.7596	+0.0035	+13°26′52.2	-4.200	+0.396	70.2	125(1) 197	13°3342
6052	8.5	11	40.68	2.8287	0.0037	10 33 15.7*	4.197	0.405	83.6 84.8	6 Beob.	10 3177
6053	8.9	11	41.16	2.7350	0.0034	14 27 47.5	4.196	0.392	70.5	191 203	14 3217
6054	8.9	12	5.55	2.7652	0.0035	13 12 36.5	4.162	0.396	83.7 85.0	6 Beob.	13 3343
6055	8.8	12	6.78	2.7352	0.0034	14 26 59.3	4.160	0.392	70.5	191 203	14 3219
6056	8.6	17 12	17.13	+2.8047	+0.0036	+11 33 27.6	-4.145	+0.402	86.4 83.6	1188 (]) 179(]) 781 782	11 3154
6057	6.31	12	44.46	2.8178	0.0036	11 0 5.5	4.106	0.404	70.0	121 176	11 3156
6058	8.8	12	49-34	2.7869	0.0035	12 17 59.5	4.099	0.400	70.0	123 195	12 3191
6059	9.1	12	55.91*	2.8419	0.0037	9 58 47.3	4.089	0.407	88.4	5 Beob.	10 3184
6060	9.1	12	59.13	2.8200	0.0036	10 54 28.8	4.085	0.404	90.4	781 782	10 3185
6061	8.9	17 13	0.78	+2.8280	+0.0036	+10 34 6.7	-4.083	+0.405	83.7	174 777 780	10 3187
6062	8.5	13	2.13	2.7211	0.0034	15 0 55.5	4.081	0.390	70.5	193 201	15 3155
6063	9.0	13	8.47	2.7783	0.0035	12 39 24.1	4.072	0.398	70.0	123 195	12 3192
6064	8.7	13	15.75	2.7818	0.0035	12 30 25.6	4.061	0.399	70.0	123 195	12 3193
6065	8.7	13	17.76	2.8388	0.0037	10 6 40.7	4.059	0.407	77.2	119 174 498 505	10 3188
6066	8.9	17 13	20.02	+2.8367	+0.0036	+10 12 0.2	-4.055	+0.407	77.2	119 174 498 505	10 3189
6067	8.52	13	25.66	2.8105	0.0036	11 18 15.5	4.047	0.403	70.0	121 176	11 3157
6068	8.8	13	-	2.7872	0.0035	12 16 42.4	4.025	0.400	70.0	123 195	12 3194
6069	8.5	_	45.53	2.7622	0.0035	13 19 6.2	4.019	0.396		6 Beob.	13 3349
6070	9.0	13		2.7446	0.0034	14 2 43.0	4.019	0.394	70.5	191 203	14 3227
6071	9.0	17 13		+2.7288	+0.0034	+14 41 31.1	-4.016	+0.392	70.5	193 201	14 3228
6072	9.0	13	52.27	2.7787	0.0035	12 37 52.8	4.009	0.399	70.0	123 195	12 3195
6073	8.5	15	23.33	2.7657	0.0034	13 9 12.0	3.879	0.397	83.7 85.0	6 Beob.	13 3355
6074	8.5	15	27.56	2.8131	0.0035	11 10 30.0	3.873	0.404	70.0	121 176	11 3161
6075	7.9	15	36.79	2.7511	0.0034	13 45 18.9	3.860	0.395	83.7 85.0	6 Beob.	13 3357
	8.9	_			,		_			122 105	
6076 6077	8.5	17 15	37·33 52.08	+2.7851	+0.0035	+12 20 44.6	-3.859 3.838	+0.400	70.0 70.5	123 195 191 203	12 3199
6078	7.5 ⁸	16	7.10	2.7307 2.7981	0.0033	14 35 16.7 11 47 46.2*	3.816	0.392	86.4 83.6	1188(\frac{1}{2}) 179(\frac{1}{2}) 781 782	14 3232 11 3166
6079	8.7	16	7.31	2.7783	0.0034	12 37 21.8	3.816	0.399	70.0	123 195	12 3202
6080	8.1		33.37	2.8332	0.0035	10 19 3.5	3.779	0.407	69.9	119 174	10 3199
6081	8.5	17 16					1				
6082	8.7	17 16		+2.7227	+0.0033	+14 54 18.7	-3.766	+0.392	70.5	193 201	14 3236
6083	9.0	16	47.40 51.34	2.7252	0.0033	14 48 14.2 11 54 52.3	3.759 3.753	0.392	70.5 86.4 83.6	193 201 1188(<u>4)</u> 179(<u>4)</u> 781 782	14 3238 11 3169
6084	8.7	17		2.7197	0.0033	15 1 5.2	3.705	0.391	70.5	193 201	15 3173
6085	8.9	_	43.13	2.7621	0.0033	13 16 38.3	3.679	0.398	83.7	5 Beob.	13 3361
	_								_		
6086	8.6	17 17		+2.7230	+0.0033	+14 52 59.2	-3.676	+0.392	70.5 82.7	193 201 5 Beob	14 3243
6087 6088	7.64 8.2	17	53.10 7.58	2.7563	0.0033	13 31 1.9 13 12 52.3	3.664 3.644	0.397	83.7 81.8	5 Beob. 125(1) 197 785 788	13 3362 13 3363
6089	8.6		26.64	2.7635	0.0033	14 32 16.7	3.616	0.398	70.5	191 203	14 3246
6090	8.8	18		2.7829	0.0033	12 24 25.9	3.612	0.401	70.0	123 195	12 3211
i I		_			_			1	•		
6091	9.0	17 18	31.22	+2.7225	1 1	+14 53 33.1	-3.610	+0.392	70.5	193 201	14 3247
6092	8.7	18	• • •	2.7299	0.0032	14 35 9.4	3.586	0.393	70.5	191 203	14 3248
6093 6094	9.0 8.6	19	8.98 9.96	2.7576	0.0033	13 26 56.7 13 26 34.8	3.556	0.397	78.3 78.3	125(½) 197 783 125(½) 197 783	13 3365
6095	8.9		40.25	2.7577 2.7424	0.0033	13 20 34.0	3.554 3.511	0.397	70.5	191 203	14 3249
				l							
6096	9.0	17 19		+2.8224		+10 44 52.1	-3.504	+0.407	81.5	121 R	[10 3208]
6097	9.1	20	6.79	2.7644	0.0033	13 9 27.7	3.473	0.398	83.7	5 Beob.	13 3367
6098	8.8		24.76	2.7510	-	13 42 22.8	3.447	0.397	83.7	5 Beob.	13 3369
6099	9.3 8.7	20 20	31.10 58.79	2.8220		10 45 27.0 12 19 23.9	3.438	0.407	81.9 70.0	176 R 123 195	[10 3209] 12 3220
"""	•	•					-		-		
	1 B	D 5.0	3 BI	7.3; Sch	ätz. 8.5 8.	5 ⁸ 8.0 8.1	6.9 7.0	4 {	3.3 8.1 7.9	6.8 7.0; Z. 788 röth	lich?

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
6101	8.4	17 ^h 21 ^m 35.84	+2:8221	+0:0033	+10°44' 33"4	-3:344	+0.407	83.7	176 777 780	100 3212
6102	8.7	21 44.61	2.7154	0.0031	15 8 52.3	3.332	0.392	70.5	193 201	15 3187
6103	8.9	21 48.07	2.7150	0.0031	15 9 32.6	3.327	0.392	82.0	201 R	[15 3188]
6104	8.61	21 59.92	2.8040	0.0033	11 29 52.5*	3.310	0.405	86.4 83.6	1188(4)179(4)781782	11 3183
6105	7·5²	22 1.72	2.8041	0.0033	11 29 46.6	3.308	0.405	86.4 83.6	1188(])179(])781782	11 3184
6106	8.7	17 22 13.73	+2.7848	+0.0033	+12 17 37.0	-3.290	+0.402	70.0	123 195	12 3223
6107	8.8	22 28.76	2.7459	0.0032	13 53 47.8	3.269	0.396	70.5	191 203	13 3380
61088	8.4	22 35.96	2.7724	0.0032	12 48 10.5	3.258	0.400	84.9	6 Beob.	12 3224
6109	9.0	22 37.23	2.7764	0.0032	12 38 20.8	3.256	0.400	70.0	123 195	12 3225
6110	8.8	22 39.60	2.7450	0.0032	13 55 48.2	3.253	0.396	70.5	191 203	13 3382
6111	9.1	17 22 39.66	+2.7822	+0.0032	+12 23 54.9	-3.253	+0.402	70.0	123 195	12 3226
6112	8.9	22 50.17	2.8255	0.0033	10 35 30.2	3.238	0.408	69.9	119 174	10 3215
6113	8.64	22 54.40	2.8244	0.0033	10 38 14.6	3.232	0.408	69.9	119 174	10 3216
6114	8.25	23 21.21	2.8156	0.0033	11 0 6.5	3.193	0.407	70.0	121 176	11 3187
6115	9-3	23 26.31	2.8353	0.0033	10 10 40.2	3.186	0.410	84.5	498 505	[10 3217]
6116	8.56	17 23 36.77	+2.7963	+0.0032	+11 48 19.6	-3.171	+0.404	86.4 83.6	1188(4)179(4)781782	11 3188
6117	9.0	23 36.82	2.7904	0.0032	12 3 8.8	3.171	0.403	70.0	123 195	12 3229
6118	8.7	23 47.76	2.8284	0.0033	10 27 53.2	3.155	0.409	70.1	121 174 176	10 3219
6119	8.8	23 49.70	2.7973	0.0032	11 45 51.5*	3.152	0.404	86.4 83.6	1188(])179(])781782	11 3189
6120	8.1 ⁷	24 2.47	2.7914	0.0032	12 0 23.3	3.134	0.403	86.4 83.6	1188(]) 179(]) 777 780	12 3231
6121	9.0	17 24 5.75	+2.8338	+0.0033	+10 13 58.8	-3.129	+0.410	81.6	6 Beob.	10 3220
6122	8.7	24 5.76	2.7885	0.0032	12 7 34.9	3.129	0.403	70.0	123 195	12 3232
6123	9.0	24 7.09	2.7450	0.0031	13 54 59.8	3.127	0.397	70.5	191 203	13 3387
6124 ⁸	9.1	24 15.59	2.8290	0.0033	10 25 59.9	3.115	0.409	69.9	119 174	10 3221
6125	8.5	24 22.82	2.7291	0.0031	14 33 43.0	3.104	0.395	70.5	193 201	14 3261
6126	8.19	17 24 29.53	+2.8186	+0.0032	+10 52 13.8	-3.095	+0.407	70.0	121 176	10 3222
6127	6.910	24 33.46	2.7909	0.0032	12 1 17.4	3.089	0.404	•	1188(4) 123 179(4) 195	12 3234
6128	8.6	24 50.82	2.7271	0.0031	14 38 27.4	3.064	0.394	70.5	191 203	14 3262
6129	9.3	25 13.03	2.8262	0.0032	10 32 44.9	3.032	0.409	90.4	777 780	1.0
6130	9-4	25 13.26	2.8261	0.0032	10 33 1.6	3.032	0.409	90.4	777 780	10 3225
6131	9.0	17 25 16.44	+2.7200	+0.0031	+14 55 30.0	-3.027	+0.393	70.5	193 201	14 3265
6132	9.1	25 18.89	2.8260	0.0032	10 33 13.9	3.023	0.409	80.2	119 174 777 780	
6133	8.4	25 26.93	2.7622	0.0031	13 12 3.2	3.012	0.400	8.18	125(1) 197 783 785	
6134	8.9	25 39.46	2.8259	0.0032	10 33 19.1	2.994	0.409	69.9	119 174	10 3228
6135	8.9	25 41.48	2.7724	0.0031	12 46 41.5	2.991	0.401	81.8	125(1) 197 777 785	12 3236
6136	9.4	17 25 48.20	+2.8038	+0.0032	+11 28 31.6	-2.981	+0.406	85.8	179(]) R	[11 3193]
*6137	8.7	25 49.70	2.8086	0.0032	11 16 37.0	2.979	0.406	90.4	781 782	11 3194
*6138	9.0	25 54.95	2.8211	0.0032	10 45 14.9	2.972	0.408	70.0	121 176	10 3229
6139	9.1	25 58.19	2.8112	0.0032	11 9 59.8	2.967	0.407	80.2	121 176 781 782	
6140	8.4	26 0.28	2.7906	0.0031	12 1 30.9	2.964	0.404	70.1	123 125(½) 195 197	12 3240
6141	9.011	17 26 8.31	+2.7306	+0.0030	+14 29 3.9	-2.952	+0.395	70.5	191 203	[14 3267]
6142	8.812	26 11.86	2.8275	0.0032	10 29 7.0	2.947	0.409	69.9	119 174	10 3231
6143	7.218	26 25.79	2.7906	0.0031	12 1 19.3	2.927	0.404	70.1	6 Beob.	12 3241
6144	9.1	26 31.66	2.8040	0.0031	11 27 42.4	2.918	0.406	85.8 81.7	118δ(½) 179(½) R	[11 3197]
6145	9.3	26 35.82	2.8269	0.0032	10 30 29.0	2.913	0.409	69.9	119 174	10 3234
6146	7.914	17 26 42.52	+2.7307	+0.0030	+14 28 38.8	-2.903	+0.395	70.5	191 203	14 3270
614715		26 45.76	2.7457	0.0030	13 51 52.3*	2.898	0.397	81.8	125(1) 197 783 785	
6148	8.8	27 2.88	2.7428	0.0030	13 58 55.9	2.873	0.397	70.5	191 203	13 3393
6149	8.8	27 8.14	2.8388	0.0032	10 0 25.3	2.866	0.411	77.2	119 174 498 505	
6150	8.6	27 20.72	2.8222	0.0032	10 41 56.3	2.848	0.409	70.0	121 176	10 3239
	1 Z	. 179 blau 3	[8.8] 7.2	7.5 7.8; B	D 7.0 8 9 2	seq. 2.0	1:7 A.	4 BD 7.2;	Schätz. 8.2 9.0	⁵ BD 7.5

¹ Z. 179 blau ² [8.8] 7.2 7.5 7.8; BD 7.0 ³ 9. 2 seq. 2. o 1.7 A. ⁴ BD 7.2; Schätz. 8.2 9.0 ⁵ BD 7.5 ⁶ Z. 781 orange ⁷ 7.8 8.6 8.3 7.7 ⁸ 9. 5 praec. 1. 7 45 A. ⁹ BD 7.5 ¹⁰ [8.9] 6.7 7.3 6.7 ¹¹ BD 9.5 ¹² BD 8.1 ¹³ BD 6.7 ¹⁴ BD 7.0 ¹⁵ 10. o seq. 1. 5 1. 2 A.

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var.	Decl. 18	875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
6151	9.2	17h 27"	27:35	+2.7841	+0.0031	+12016	54.0	-2.838	+0.403	81.5	123 R	[12° 3245]
6152	8.8	27		2.8155	0.0031	10 58		2.835	0.408	70.0	121 176	10 3240
6153	8.8	27	59.01	2.7421	0.0030	14 0	2.2	2.792	0.397	70.5	191 203	14 3278
6154	8.9	27	59.50	2.7355	0.0030	14 16	7.6	2.792	0.396	70.5	191 203	14 3277
6155	8.8	28	1.27	2.7833	0.0031	12 18	35.6	2.789	0.403	70.0	123 195	12 3246
6156	7.11	17 28	2.50	+2.7192	+0.0030	+14 55	55.8	-2.787	+0.394	70.5	193 201	14 3279
6157	9.13	28	14.13	2.7762	0.0031	12 36	4.3	2.771	0.402	70.0	123 195	12 3248
6158	9.0	28	18.19	2.7167	0.0030	15 1		2.765	0.394	70.5	193 201	15 3211
*6159	6.88	28	36.72	2.7604	0.0030	13 14	53.6	2.738	0.400	81.8	125(1) 197 783 785	13 3397
6160	8.5	28	57-94	2.8304	0.0031	10 20	42.2	2.707	0.410	69.9	119 174	10 3246
6161	2,0	17 29	7-95	+2.7748	+0.0030	+12 39	9.2	-2.692	+0.402		Fund. Cat.	12 3252
6162	9.0	29	11.67	2.8385	0.0031	10 0	23.6	2.687	0.411	84.5	498 505	[10 3247]
6163	7.44	29	16.81	2.7609	0.0030	13 13	19.1	2.680	0.400	81.8	125(1) 197 781 782	13 3400
61645	8.9	29	20.41	2.7841	0.0030	12 16	3.3	2.675	0.404	70.0	123 195	12 3253
6165	9.0	29	26.17	2.7498	0.0030	13 40	30.6	2.666	0.399	8.18	125(1) 197 783 785	13 3401
6166	9.0	17 29	30.95	+2.7579	+0.0030	+13 20	38.3	-2.660	+0.400	81.8	125(1) 197 783 785	13 3402
6167	8.06	29	41.95	2.8038	0.0031	11 27	4.6	2.644	0.406	86.4 83.6	1188(1) 179(1) 781 782	11 3204
6168	8.2	29	42.18	2.7554	0.0030	13 26	43.7	2.643	0.399	81.8	125(1) 197 783 785	13 3404
* 6169	8.1	30	2.24	2.7874	0.0030	12 7	41.2	2.614	0.404	70.0	123 195	12 3256
6170	8.37	30	6.62	2.7330	0.0029	14 21	16.9	2.608	0.396	70.5	191 203	14 3286
6171	8.9	17 30	7.54	+2.7805	+0.0030	+12 24	39.3	-2.607	+0.403	70.0	123 195	12 3257
6172	8.38	30	13.39	2.8051	0.0030	11 23		2.598	0.407	70.0	121 176	11 3205
6173	8.9	30	28.93	2.8368	0.0031	10 4	6.7	2.576	0.411	77.2	119 174 498 505	10 3249
6174	8.7	30	38.40	2.7416	0.0029	14 0	0.4	2.562	0.398	70.5	191 203	14 3287
6175	7.09	30	48.38	2.7578	0.0029	13 20	25.5	2.548	0.400	81.8	125(1) 197 783 785	13 3411
6176	9.1	17 30	53-34	+2.7964	+0.0030	+11 45	4.3*	-2.540	+0.406	86.4 83.6	1188(4)179(4)781782	11 3208
6177	7.310	30	53.48	2.7442	0.0029	13 53		2.540	0.398	70.5	191 203	13 3412
6178	9.0	30	54.75	2.7922	0.0030	11 55	27.3	2.539	0.405	86.4 83.6	1188(4)179(4)781782	11 3209
6179	8.3	30	58.49	2.8227	0.0030	10 39	13.7	2.533	0.409	70.0	121 176	10 3250
6180	8.5	31	0.35	2.8355	0.0030	10 7	8.5	2.530	0.411	77.2	119 174 498 505	10 3251
6181	8.8	17 31	9.28	+2.7823	+0.0030	+12 19	42.2	-2.517	+0.404	70.0	123 195	12 3261
6182	8.111	31	13.39	2.7967	0.0030	II 44	1.7*	2.512	0.406	86.4 83.6	1188(1) 179(1) 781 782	11 3210
6183	7.9	31	22.37	2.7186	0.0029	14 55	44.7	2.498	0.394	70.5	193 201	14 3289
6184	8.9	31	30.06	2.8138	0.0030	11 1	19.7	2.487	0.408	70.0	121 176	11 3211
6185	8.7	31	31.51	2.8051	0.0030	11 23	I.I	2.485	0.407	70.0	121 176	11 3212
6186	8.7	17 31	37.66	+2.7750	+0.0029	+12 37	36.2	-2.476	+0.403	70.0	123 195	12 3264
6187	9.2	31		2.7321	0.0029	14 22		2.461	0.397	82.0	203 R	[14 3293]
6188	8.9	31	52.72	2.8125	0.0030	11 4	27.9	2.455	0.408	70.0	121 176	11 3213
6189	8.5	31	59.89	2.7959	0.0030	11 45	-	2.444	0.406	90.4 86.3		11 3214
6190	9.0	32	3.42	2.8309	0.0030	10 18	21.1	2.439	0.411	69.9	119 174	10 3254
6191	8.9	17 32	9.32	+2.7637	+0.0029	+13 5	16.0	-2.430	+0.401	81.8	125(1) 197 783 785	13 3419
6192	8.412	32	32.13	2.8007	0.0030	11 33	36.3	2.398	0.407	86.4 83.6	1188(\frac{1}{2}) 179(\frac{1}{2}) 781 782	11 3215
6193	8.9		34.10	2.7316	0.0029	14 23		2.395	0.397	70.5	191 203	14 3294
6194	8.8		37.26	2.8323	0.0030	10 14	-	2.390	0.411	69.9	119 174	10 3257
6195	7.818	32	38.78	2.7704	0.0029	12 48	40.0	2.388	0.402	81.8	125(1) 197 777 785	12 3267
6196	8.7	17 32	46.37	+2.8065	+0.0029	+11 19	13.8	-2.377	+0.408	70.0	121 176	11 3217
6197	9.0	32	47-39	2.8337	0.0030	10 11	1.01	2.375	0.411	84.5	498 505	[10 3259]
6198	9.0	32	53.14	2.8191	0.0030	10 47		2.367	0.409	70.0	121 176	10 3260
6199	9.0	32	59.53	2.7895	0.0029	12 1	-	2.358	0.405	70.0	123 195	12 3268
6200	9.2	33	2.64	2.7993	0.0029	11 36	52.6	2.353	0.406	83.6	1188(4) 179(4) 781 782	11 3219
l	1 B	D 6.2	3 BD	8.2	7.7 7.7	6.0 6.0	4 8.	7.5 7.1	7.0	5 9 m 5 seq.	o.7 35"B.; 9"5 seq.	3.0 2"B.

¹ BD 6.2 ² BD 8.2 ³ 7.7 7.7 6.0 6.0 ⁴ 8.1 7.5 7.1 7.0 ⁵ 9^m5 seq. 0⁵7 35^sB.; 9^m5 seq. 3⁵0 2^sB.

⁶ 8.5 8.4 7.6 7.5, röthlich ⁷ BD 7.5 ⁸ BD 7.7 ⁹ 8.0 7.5 6.3 6.3 ¹⁰ BD 6.7 ¹¹ 8.6 8.5 7.5 7.8

¹² BD 7.7 ¹³ 8.2 8.0 7.2 7.9

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.	
6201	6.51	17h 33m 13.31	+2:7559	+0:0029	+13°24' 1.2	-2:338	+0.400	81.8	125(1) 197 783 785	13°3421	
6202	8.9	33 43.70	2.7922	0.0029	11 54 18.0	2.294	0.405	86.4 83.6	1188(1) 179(1) 781 782	11 3222	
6203	8.8	33 47.11	2.7810	0.0029	12 21 58.3	2.289	0.404	70.0	123 195	12 3271	
6204	8.9	33 55.26	2.7508	0.0028	13 36 19.3	2.277	0.399	70.5	191 203	13 3424	
6205	8.12	33 55-35	2.7569	0.0029	13 21 17.9	2.277	0.400	81.8	125(1) 197 783 785	13 3423	
6206	8.9	17 34 25.07	+2.8009	+0.0029	+11 32 40.3	-2.234	+0.407	86.4 83.6	1188(4)179(4)781782	11 3225	
6207	9.0	35 0.64	2.8122	0.0029	II 4 I2.4	2.182	0.409	70.0	121 176	11 3228	
6208	8.4	35 6.88	2.7863	0.0028	12 8 29.5	2.173	0.405	70.0	123 195	12 3274	
6209	8.6	35 10.50	2.7987	0.0029	11 37 53.0*	2.168	0.407	86.4 83.6	1188(4) 179(4) 781 782	11 3230	
6210	9.2	35 17.97	2.7852	0.0028	12 11 14.9	2.157	0.405	90.4	777 783 785	12 3275	
6211	8.4	17 35 27.12	1 !	+0.002 9	+11 18 28.8		+0.408	70.0	121 176		
6212	9.0	35 46.41	2.7916	0.0028	11 55 12.1	-2.144 2.116	0.406	87.6 85.3	5 Beob.	11 3231	
6213	8.8	35 51.72	2.7384	0.0028	14 5 37.5	2.108	0.398	70.5	191 203	11 3234 14 3313	
6214	9.0	35 52.43	2.8207	0.0029	10 42 44.1	2.107	0.410	82.2	5 Beob.	10 3267	
6215	9.2	35 54.74	2.8227	0.0029	10 37 42.0	2.104	0.410	69.9	119 174	10 3268	
			1 1							_	
6216	8.9	17 36 0.04	1	+0.0028	+11 56 30.3	-2.096	+0.406	86.4 83.6	1188(4) 179(4) 781 785	11 3235	
6217 6218	8.1 8.8	36 6.88	2.8211	0.0029	10 41 49.4	2.086	0.410	76.8	121 176 777	10 3269	
6219	8.3	36 20.58 36 28.94	2.7807	0.0028	12 21 49.0*	2.067	0.404	80.2	123 195 777 785	12 3276	
6220	8.o	36 42. 68	2.7460	0.0027	14 51 39.4	2.054	0.395	70.5 81.8	193 201 125(‡) 197 783 785	14 3316	
			1		13 46 59.6*	2.034	0.399	01.0		¹ 3 3434	
6221	8.8	17 36 46.20		+0.0027	+15 2 7.6	-2.029	+0.395	70.5	193 201	15 3254	
6222	8.7	37 8.31	2.7532	0.0027	13 29 4.1	1.997	0.400	8.18	125(1) 197 783 785	13 3435	
6223	8.9	37 12.70	2.7817	0.0028	12 19 7.0	1.991	0.404	70.0	123 195	12 3278	
6224	8.6	37 13.45	2.8275	0.0028	10 25 21.2	1.990	0.411	69.9	119 174	10 3272	
6225	9.1	37 26.45	2.8166	0.0028	10 52 37.9	1.971	0.410	70.0	121 176	10 3273	
6226	8.7	17 37 37.49	+2.7548	1-0.0027	+13 25 3.4	-1.955	+0.401	81.8	125(1) 197 783 787	13 3437	
6227	6.68	37 40.33	2.7318	0.0027	14 21 11.4	1.951	0.397	70.5	191 203	14 3321	
6228	8,6	37 49.93	2.8333	0.0028	10 10 44.1	1.936	0.412	78.5	119 174 648 728	10 3277	
6229	8.9	37 51.37	2.7648	0.0027	13 0 36.6	1.934	0.402	78.3	125(1) 197 783	13 3438	
6230	8.6	37 51.91	2.7959	0.0028	11 43 48.4	1.934	0.407	86.4 83.6	1188(4) 179(4) 781 782	11 3241	
6231	8.8	17 37 55.26	+2.7853	-0.0028	+12 9 56.6	-1.929	+0.405	70.0	123 195	12 3279	
6232	8.64	37 59 .6 8	2.7138	0.0027	15 4 22.0	1.922	0.395	70.5	193 201	15 3259	
6233	8.6	38 3.25	2.7209	0.0027	14 47 14.9	1.917	0.396	70.5	193 201	14 3323	
6234	8.5	38 4.79	2.7981	0.0028	11 38 26.7	1.915	0.407	86.4 83.6	1188(4) 179(4) 781 782	11 3242	
6235	8.5	38 7.06	2.7398	0.0027	14 1 35.8	1.912	0.398	70.5	191 203	14 3325	
6236	9.0	17 38 10.50		1-0.0027	+12 56 24.0	-1.907	+0.402	81.7	125(½) 197 777 780	12 3280	
6237	8.7	38 11.47	2.8207	0.0028	10 42 5.0	1.906	0.410	70.0	121 176	10 3279	
6238	8.9	38 14.00	2.7920	0.0028	11 53 18.9	1.902	0.406	86.4 83.6	1188(1) 179(1) 781 782	II 3244	
6239	8.7	38 16.06	2.8170	0.0028	10 51 23.8	1.899	0.410	70.0	121 176	10 3280	
6240	8.8	38 35.01	2.7759	0.0027	12 33 4.2	1.871	0.404	70.0	123 195	12 3282	
6241	7.5	17 38 35.15	+2.7443	+0.0027	+13 50 21.5	—1.871	+0.399	70.5	191 203	13 3444	
6242	6.85	38 36.00	2.7288	0.0027	14 27 56.2	1.870	0.397	70.5	191 203	14 3329	
6243	8.9	39 1.58	2.7973	0.0027	11 39 59.2	1.833	0.407		1188(1) 179(1) 781 782	11 3248	
6244	7.9	39 14.91	2.7629	0.0027	13 4 41.7*		0.402	81.8	125(1) 197 783 785	13 3445	
6245	7.86	39 35.68	2.8086	0.0027	11 11 51.0	1.783	0.409	70.0	121 176	11 3251	
6246	7.67	17 39 46.38	+2.7630	+0.0027	+13 4 20.0	-1.768	+0.402	81.8	125(1) 197 783 785	13 3447	
6247	8.9	39 53.27	2.7516	0.0027	13 32 15.6	1.758	0.401	81.8	$125(\frac{1}{4})$ 197 783 785	13 3448	
6248	9.0	39 55.56	2.7166	0.0026	14 57 1.7	1.754	0.395	70.5	193 201	14 3331	
6249	9.2	39 58.03	2.8142	0.0027	10 58 0.6	1.751	0.410	76.8	121 176 777	10 3287	
*6250 9.1 40 20.80 2.8285 0.0027 10 22 6.2 1.718 0.412 69.9 119 174 10 329											
	1 7.	.0 7.0 6.0 6.0	³ BD 7.	5 8	BD 6.0 4 1	3D 8.o	⁵ BD (5.0 ⁶ F	BD 7.2 7 8.1 7.8		

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B.D.	
6251	8.6	17h 40	m 33:63	+2:7717	+0.0027	+12°42'47.2	-1.699	+0.404	90.4	777 780	12°3288	
6252	8.6		45.88	2.7490	0.0026	13 38 16.1	1.681	0.400	81.8	125(1) 197 783 785	13 3452	
6253	8.7	40	53.35	2.7944	0.0027	11 46 41.3	1.670	0.407	86. 4 8 3.6	1188(4) 179(4) 781 782	11 3254	
6254	8.8	40		2.8340	0.0027	10 8 19.9	1.669	0.413	77.2	119 174 498 505	10 3294	
6255	8.6	40	56.70	2.8332	0.0027	10 10 24.0	1.665	0.413	77.2	119 174 498 505	10 3295	
6256	8.7	17 40	57.23	+2.8171	+0.0027	+10 50 32.7	-1.665	+0.410	76.8	121 176 777	10 3296	
*6257	8.6	40	_	2.7195	0.0026	14 49 38.2	1.661	0.396	70.5	193 201	14 3335	
6258	8.5	41	5.76*	2.7386	0.0026	14 3 28.0	1.652	0.399	80.5	191 203 781 782	14 3336	
62591	8.9	41		2.7692	0.0026	12 48 46.4	1.634	0.403	90.4	777 780	12 3293	
6260	7.9	41	29.88	2.7131	0.0026	15 5 6.1	1.617	0.395	80.4	193 201 777 780	15 3270	
6261	8.8	17 41	31.81	+2.8018	+0.0027	+11 28 12.2	-1.615	+0.408	86.4 83.6	1188(4) 179(4) 781 782	11 3259	
6262	9.1	41	56.99	2.7836	0.0026	12 13 1.9	1.578	0.405	70.0	123 195	12 3295	
6263	7.8	41	57.69	2.7131	0.0026	15 4 51.2	1.577	0.395	80.4	193 201 777 780	15 3272	
6264	8.9	42	0.78	2.7733	0.0026	12 38 29.6	1.572	0.404	70.0	123 195	12 3296	
6265	9.0	42	13.12	2.7541	0.0026	13 25 30.1*	1.554	0.401	82.0	197 R	[13 3454]	
6266	8.3	17 42	13.32	+2.7187	+0.0026	+14 51 14.5	-1.554	+0.396	70.5	193 201	14 3338	
6267	8.4	42	16.04°	2.7201	0.0026	14 47 57-5	1.550	0.396	75.5	191 201 203 777		
6268	8.6	42	20.31	2.7918	0.0026	11 52 52.1	1.544	0.407	86.4 83.6	1188(4) 179(4) 781 782	11 3263	
6269	8.8	42	38.53	2.7543	0.0026	13 24 50.7	1.517	0.401	81.8	125(1) 197 783 785	13 3456	
6270	8.9	42	52.93	2.7523	0.0026	13 29 35.0*	1.497	0.401	81.8	125(1) 197 783 785	13 3457	
6271	9.0	17 42	53.65	+2.7949	+0.0026	+11 45 4.7*	-1.495	+0.407	86.4 83.6	1188(4) 179(4) 781 782	11 3265	
6272	9.0	43		2.7510	0.0026	13 32 38.9	1.464	0.401	90.5	783 785	13 3458	
6273	9.0	43	25.76	2.8030	0.0026	11 25 0.5	1.449	0.408	86.4 83.6	1188(4) 179(4) 781 782	11 3266	
6274	8,7	43	30.11	2.8279	0.0026	10 22 51.8	1.422	0.412	69.9	119 174	10 3305	
6275	8.8	43	53.58	2.7407	0.0025	13 57 42.4	1.408	0.399	70.5	191 203	13 3459	
6276	8.5	17 44	3.51	+2.7691	+0.0025	+12 48 13.0	-1.394	+0.403	90.4	777 780	12 3300	
6277	9.3	44		2.7164	0.0025	14 56 11.7	1.340	0.396	90.4	777 780		
6278	8.7	44	43.46	2.7160	0.0025	14 57 12.3	1.335	0.396	83.8	201 777 780	14 3348	
6279	7.03	44	54.92	2.7891	0.0025	11 59 3.4	1.319	0.406	86.4 83.6	1188(]) 179(]) 781 782	12 3305	
6280	9.0	44	57.75	2.7301	0.0025	14 23 2.1	1.315	0.398	70.5	191 203	¹ 4 3349	
6281	9.0	17 45	11.0	+2.7331	+0.0025	+14 15 47.4	-1.311	+0.398	70.5	191 203	14 3350	
6282	9.5	45	4.40	2.8325	0.0025	10 11 16.7	1.305	0.413	84.5	498 505	[10 3308]	
6283	8.7	45	13.07	2.7826	0.0025	12 14 56.6	1.293	0.406	70.0	123 195	12 3308	
6284	9.0	45	19.88	2.8216	0.0025	10 38 18.5	1.283	0.411	69.9	119 174	10 3309	
6285	9.0	45	22.16	2.7501	0.0025	13 34 21.8	1.279	0.401	70.2	125(1) 197	[13 3467]	
6286	8.9	17 45	26.25	+2.7271	+0.0025	+14 30 14.8	-1.273	+0.397	70.5	191 203	14 3353	
6287	8.7	45	43.32*	2.7830	0.0025	12 13 44.0	1.249	0.406	80.2	123 195 777 780	12 3311	
6288	7.88		3.60	2.7876	0.0025	12 2 30.3	1.219	0.406	80.2	123 195 777 780	12 3313	
6289	8.1	46		2.7136	0.0025	15 2 25.8	1.212	0.396	70.5	193 201	15 3290	
6290	8.2	46	9.31	2.7497	0.0025	13 35 12.8	1.211	0.401	81.8	125(1) 197 783 785	13 3472	
6291	9.0	17 46	13.05	+2.7245	+0.0025	+14 36 22.7	-1.205	+0.397	70.5	193 201	14 3355	
6292	9.4	46	20.24	2.7184	0.0025	14 50 59.8	1.195	0.396	90.4	780 785		
6293	9.5	46		2.7185	0.0025	14 50 41.8	1.190	0.396	90.4	780 785	14 3356	
6294	8.8	46		2.8353	0.0025	10 3 55.4	1.181	0.413		119 174 498 505		
6295	9.1	46	35.08	2.7885	0.0025	12 0 13.3	1.173	0.407	87.6 85.3	5 Beob.	12 3315	
6296	9.2	17 46	36.75	+2.7511	+0.0025	+13 31 40.6	-1.171	+0.401	83.8	197 783 785		
6297	8.54	46	37.02	2.7880	0.0025	12 1 17.9	1.170	0.406	86.4 83.6	1188(4) 179(4) 777 782	12 3316	
6298 8.8 46 50.01 2.7508 0.0024 13 32 21.0° 1.152 0.401 70.2 125(\(\frac{1}{2}\)) 197 13 3474												
6299	9.2	46		2.8140	0.0025	10 56 56.8	1.140	0.410		176 R		
6300	9.3	47	10.21	2.8242	0.0025	10 31 32.7	1.122	0.412	69.9	119 174	10 3312	
		o ™ 5 prae 8.3 8.0 9		"B.; 9 [™] 4	praec. I I	0!4 A.	2 7.7 7	.7 6.0 6.	5; BD 6.4	⁸ 8.4 8.2	7.3 7.2	
l												
li.											Į.	

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec. Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	В. D.
*6301	8.71	17 ^h 47 ^m 18:43	+2.7900 +0.0024	+11°56' 17"5	-ı!i68	+0.407	86.4 83.6	1188(4) 179(4) 781 782	11°3279
6302	9.1	47 26.29	2.7384 0.0024	14 2 20.1	1.099	0.399	83.7	191 777 780)
6303	9.1	47 26.50	2.7382 0.0024	14 2 50.9	1.098	0.399	80.5	203 780	14 3357
6304	8.9	47 30.64	2.8137 0.0024	10 57 43.7	1.092	0.410	80.2	121 176 783 785	10 3314
6305	8.4	47 32.02	2.8130 0.0024	10 59 22.5	1.090	0.410	70.0	121 176	10 3315
6306	8.6	17 47 40.00	+2.7449 +0.0024	+13 46 40.0	-1.079	+0.400	81.8	125(1) 197 783 787	
6307	8.8	47 43.89	2.7189 0.0024	14 49 31.8	1.073	0.396	70.5	193 201	14 3360
6308	9.1	47 58.05	2.7408 0.0024	13 56 34.9	1.051	0.400	70.5	191 203	13 3478
6309	8.9	47 59.14	2.7858 0.0024	12 6 28.5	1.051	0.406	70.0	123 195	12 3319
6310	6.52	48 23.50	2.8087 0.0024	11 9 45.4	1.015	1	76.8	121 176 785	11 3283
11 1	U.3				1.015	0.410	,		
6311	9.0	17 48 37.96	+2.8120 +0.0024	+11 1 40.3*	-0.994	+0.410	80.2	121 176 781 782	
6312	9.0	48 42.80	2.8094 0.0024	11 8 4.5	0.987	0.410	80.2	121 176 781 787	11 3286
6313	8.7	48 44.65	2.8312 0.0024	10 13 49.4	0.984	0.413	87.0	647 727	[10 3321]
6314	9.1	48 58.60	2.8190 0.0024	10 44 21.4	0.964	0.411	83.7	176 777 780	10 3323
6315	9.4	48 59.44	2.8191 0.0024	10 43 58.8	0.963	0.411	90.4	777 780	
6316	8.4	17 49 4.70	+2.7712 +0.0024	+12 42 8.8	-0.955	+0.404	78.3	125(1) 197 777	12 3324
6317	8.8	49 5-34	2.8330 0.0024	10 9 31.1	0.955	0.413	84.5	498 505	[10 3324]
6318	9.1	49 6.13	2.8191 . 0.0024	10 43 59.3	0.953	0.411	70.0	121 176	10 3325
6319	9.0	49 10.50	2.8221 0.0024	10 36 36.2	0.947	0.412	85.5	174 783 785 787	
6320	8.7	49 17.15	2.8030 0.0024	11 23 47.6	0.937	0.409	86.4	179(1) 781 782	11 3288
6321	9.1	17 49 19.39	+2.8227 +0.0024	+10 34 55.4*	-0.934	+0.412	81.5	119 R	[10 3327]
6322	8.5	49 36.95	2.7963 0.0024	11 40 26.4	0.908	0.408	86.5 83.6	1188(4)179(4)781787	
6323	8.7	49 41.60	2.7422 0.0024	13 52 54.1	0.902	0.400	70.5	191 203	13 3485
6324	8.8	49 46.38	2.8202 0.0024	10 41 7.9	0.894	0.411	70.0	121 176	10 3329
6325	8.5	49 56.07	2.7926 0.0024	11 49 37.2	0.881	0.407		5 Beob.	11 3291
# 1	1 1		1			'		_	
6326	9.9	17 50 6.79	+2.8331 +0.0024	+10 8 58.1	-o.86 ₅	+0.413	84.5	498 505	[10 3330]
6327	8.6	50 18.95	2.7465 0.0023	13 42 11.2	0.847	0.400	81.8	125(1) 197 783 787	ı t
6328	8.7	50 25.25	2.7981 0.0023	11 35 57.8	0.838	0.408	87.6 85.3	5 Beob.	11 3292
6329	9.2	50 35.38	2.8055 0.0023	11 17 29.5	0.823	0.409	80.2	121 176 783 787	i i
6330	8.8	50 43.15	2.7986 0.0023	11 34 29.5	0.812	0.408	88.2 86.3	6 Beob.	11 3294
6331	8.9	17 50 47.28	+2.8269 +0.0023	+10 24 17.4	0.806	+0.412	69.9	119 174	10 3332
6332	9.0	50 51.59	2.7607 0.0023	13 7 38.9	0.800	0.403	78.3	125(1) 197 785	13 3490
6333	8.4	50 52.81	2.7908 0.0023	11 53 43.6	0.798	0.407	83.8 80.2	1188(4) 179(4) 787	11 3295
6334	8.8	51 21.46	2.7210 0.0023	14 43 40.3	0.756	0.397	70.5	193 201	14 3370
6335	8.0	51 22.17	2.7393 0.0023	13 59 32.2	0.755	0.400	70.5	191 203	13 3492
6336	7.9 ⁸	17 51 31.52	+2.7725 +0.0023	+12 38 46.9	-0.742	+0.404	70.0	123 195	12 3336
6337	7.14		2.8110 0.0023	_	0.736	0.410	70.0	121 176	11 3299
6338	9.2	51 36.03	2.7398 0.0023		0.735	0.400	81.9	203 R	[13 3493]
6339	8.65	51 36.85	2.8130 0.0023		0.734	0.410	70.0	121 176	10 3337
6340	9.2	51 38.62	2.8318 0.0023	10 12 3.0	0.731	0.413	81.5	119 R	[10 3338]
6341	8.9	17 51 43.43	+2.7993 +0.0023	+11 32 52.1	-0.724	+0.408	86.4 83.6	1188(1) 179(1) 781 782	11 3300
6342	8.9	51 58.51	2.7790 0.0023	12 22 45.2	0.702	0.405	70.0	123 195	12 3339
6343	8.5	52 7.34	2.7388 0.0023	14 0 38.2	0.689	0.399	70.5	191 203	14 3373
6344	9.2	52 18.67	2.8135 0.0023	10 57 28.1	0.673	0.410	70.0	121 176	10 3340
6345	8.56	52 22.43	2.8322 0.0023	10 11 6.3	0.667	0.413	77.2	119 174 498 505	
6346	7.3	17 52 28.29	+2.7104 +0.0023	+15 9 2.4	-0.659	+0.395	70.5	193 201	15 3311
6347	8.8	52 39.25	2.7644 0.0023	12 58 16.7	0.643	0.403	81.7	125(1) 197 777 780	
*6348	7.8	52 39.52	2.7260 0.0023	- · ·	0.642	0.398	70.5	193 201	14 3374
*6349	8.47	52 42.23	2.7235 0.0023		0.639	0.397	80.5	193 201 783 785	
6350	8.9	52 43.59	2.8139 0.0023	I .		0.410		121 176 777 780	
		. 781 röthlich	2 7.0 6-7 6.0	8 BD 7.3	4 BD 6		5 BD 8.1		7 BD 7.8

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen .	B. D.			
6351	8.9	17h 52m 49%	+2.7303	+0.0023	+14°21' 7.1	-o!628	+0.398	70.5	191 203	14° 3376			
6352	8.8	52 55.1	9 2.7416	0.0023	13 53 47.3	0.619	0.400	70.5	191 203	13 3495			
6353	7.3	53 7.3	9 2.7177	0.0023	14 51 33.6*	0.602	0.396	83.8	201 777 780	14 3378			
6354	9.0	53 7.5		0.0023	14 56 17.2	0.602	0.396	70.5	193 201	14 3377			
6355	9.0	53 10.8	7 2.8262	0.0022	10 25 59.7	0.597	0.412	80.2	119 174 782 785	10 3343			
6356	8.3	17 53 13.5	8 +2.7772	+0.0022	+12 27 0.7	-0.593	+0.405	70.0	123 195	12 3346			
6357	8.71	53 15.0	1 2.7419	0.0023	13 53 4.0	0.591	0.400	70.5	191 203	13 3497			
6358	8.7	53 16.0	0 2.7726	0.0022	12 38 18.6	0.589	0.404	70.0	123 195	12 3347			
6359	8.9	53 27.2	8 2.7736	0.0022	12 35 41.8	0.573	0.405	70.0	123 195	12 3350			
6360	8.32	53 28.5	1 2.7411	0.0022	13 54 58.3	0.571	0.400	70.5	191 203	13 3498			
6361	8.48	17 53 30.1	3 +2.7858	+0.0022	+12 5 45.0	-0. 568	+0.406	70.0	123 195	12 3351			
6362	8.5	53 31.9	1 2.7932	0.0022	11 47 41.2	0.566	0.407	86.4 83.6	1188(4) 179(4) 781 782	11 3307			
6363	8.9	53 46.9	4 2.8292	0.0022	10 18 18.7	0.544	0.413	69.9	119 174	10 3347			
6364	8.54	54 1.5		0.0022	14 28 23.6	0.523	0.398	70.5	191 203	14 3381			
6365	8.5	54 6.9	9 2.7680	0.0022	12 49 28.1	0.515	0.404	81.7	125(3) 197 777 780	12 3354			
6366	. 8.8	17 54 7.0	4 - +2.8114	+0.0022	+11 2 37.5	-0.515	+0.410	70.0	121 176	11 3309			
6367.	8.7	54 14.1	3 2.7144	0.0022	14 59 13.0	0.505	0.396	70.5	193 201	14 3382			
6368	8.7	54 19.0	- 1	0.0022	10 31 27.5	0.497	0.412	69.4	119 174	10 3351			
6369	8.8	54 47.4	-	0.0022	11 53 53.1	0.456	0.407		1188(4)179(4)781782	11 3311			
6370	8.9	54 48.1	7 2.7208	0.0022	14 43 54-3	0.455	0.397	70.5	193 201	14 3384			
6371	∙8.7	17 54 56.9	0 +2.8246	+0.0022	+10 29 47.9	-0.442	+0.412	69.9	119 174-	10 3355			
6372	8.9	55 10.7	5 2.8104	0.0022	11 4 58.0	0.422	0.410	70.0	121 176	11 3313			
6373	6.5	55 18.6	,	0.0022	15 6 9.4	0.410	0.395	70.5	193 201	15 3327			
6374	8.3	55 25.0		0.0022	14 7 29.1	0.401	0.399	70.5	191 203	14 3387			
6375	9.2	55 28.3	9 2.8035	0.0022	II 22 O.Q	0.396	0.409	86.4 83.6	1188(4) 179(4) 781 782	11 3314			
6376	9.0	17 55 29.4	2 +2.7854	+0.0022	+12 6 39.6	-0.395	+0.406	80.2	123 195 777	12 3359			
6377	7.9	55 42.3	0 2.8054	0.0022	11 17 22.7	0.376	0.409	70.0	121 176	11 3315			
6378	9.1	55 47.5		0.0021	11 31 39.4	0.368	0.408		179(1). R	[11 3316]			
6379	8.9	56 8.9		0.0022	15 1 24.3	0.337	0.396	70.5	193 201	15 3338			
6380	8.7	56 10.3	2.7820	0.0021	12 15 4.4	0.335	0.406	70.0	123 195	12 3361			
6381	9.06	17 56 11.7	1 +2.8114	+0.0021	+11 2 24.3	-0.333	+0.410	70.0	121 176	11 3317			
6382	7.97	56 12.0	, , ,	0.0021	12 45 39.1	0.332	0.404	81.7	125(1) 197 777 780	12 3362			
6383	8.78	56 21.4	-	0.0021	10 2 36.5	0.319	0.414	77.2	119 174 497 501	10 3364			
6384	9.1	56 31.3		0.0021	10 50 0.1	0.304	0.411	70.0	121 176.	10 3365			
6385	8.8	56 32.9		0.0021	14 52 41.7	0.302	0.396	70.5	193 201	14 3390			
6386	8.7		1* +2.7993			-0.260			1188(1) 179(1) 781 782				
6387	8.4	57 11.6	1	0.0021	12 36 58.4	0.245	0.404	80.2	123 195 777 780				
6388	8.2	57 20.8		0.0021	15 0 4.0	0.232	0.396	70.5	193 203	15 3341			
6389	8.4	57 36.1		0.0021	10 17 43.0	0.210	0.413	69.9	119 174	10 3373			
6390	8.19	57 52.7	1	0.0021	14 5 26.2	0.186	0.399	70.5	191 203	14 3397			
6391	9.1	17 57 52.7		+0.0021	+12 17 31.3	-0.186		83.5 90.5					
6392	8.3	57 54.8	1	1	12 16 49.5	0.182	0.406	80.3	123 195 783 785				
6393	8.9	57 55.5		1	14 28 34.2	0.182	0.398	70.5	191 203	14 3398			
639410	8.8	57 56.9 58 0.3	1 . •		12 7 7.3*	0.180	0.406	80.2	123 195 777 780	•			
6395	9.0	58 0.3		0.0021	10 39 46.4	0.174	0.411	69.9	119 174	10 3375			
6396	8.7	17 58 3.4	1		+14 33 0.5	-0.170	+0.397	70.5	193 201	14 3401			
6397	8.9	58 8.8	- '	1	12 4 40.5	0.162	0.406	70.0	123 195	12 3374			
6398	8.6	58 19.3		1	11 8 22.9	0.147	0.410	70.0	121 176	11 3326			
6399 6400	8.7 8.4	58 25.2 58 29.1	1 -	.	12 14 50.4	0.138	0.406		123 195 783 785				
0400	-								193 201	14 3404			
	¹ BD 8.2 ² BD 7.8 ⁸ BD 7.7 ⁴ BD 7.8 ⁵ BD 9.0 ⁶ 9.5 praec. 0.5 35.8 ⁷ 8.0 8.2 7.3 8.0 ⁸ BD 8.1 ⁹ BD 7.5 ¹⁰ 9.2 praec. 2.0 45.8 BD 9.0												

Nr.	Gr.	Α.	R.	1875	Praec.	Var.	Dec	l. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen .	B. D.
6401	8.5	, ,h	5 8 T	32.90	+2:8149	+0.0021	± 10°	53' 40.8	-0.127	+0.411	80.2	121 176 777 780	10° 3376
6402	8.5			49.26	2.8020	0.0020		25 33.1	0.103	0.409		1188(4) 179(4) 781 782	11 3330
6403	9.0		58	50.08	2.7966	0.0021		39 1.7	0.102	0.408		1188(1)179(1)781782	
6404	9.0		58	50.92	2.7163	0.0021		54 32.9	101.0	0.396	70.5	193 201	14 3407
6405	9.7		58	51.37	2.7968	0.0021		38 32.1	0.100	0.408	90.4	781 782	
6406	8.8		59	9.70	+2.7798	+0.0020		20 11.9	-0.073	+0.405	70.0	123 195	12 3379
6407	8.9	•	59	10.92	2.7251	0.0021		33 25.0	0.072	0.397	70.5	193 201	14 3410
6408	9.0		37 59	24.76	2.8254	0.0021	1	27 40.1	0.051	0.412	69.9	119 174	[10 3379]
6409	8.61		59	28.80	2.8313	0.0020		13 3.0	0.045	0.413	84.5	497 501	[10 3380]
6410	9.0		59	37.41	2.8259	0.0020	•	26 21.1	0.033	0.412	69.9	119 174	10 3381
6411	9.2		59	47.18	+2.8328	+0.0020	+10	9 15.9	-0.019	+0.413	84.5	498 505	[10 3382]
6412	8.8		59 59	48.12	2.7295	0.0020		22 45.0	0.019	0.398	70.5	191 203	14 3413
6413	7.72		59	54.22	2.7882	0.0020		59 41.7	0.008	0.407		1188(§) 179a(§) 777 780	
6414	7·3 ⁸		59	54.67	2.7882	0.0020		59 43.0	0.008	0.407	86.4 83.6	1188(1)179(1)777780	
6415	9.3		59	57.48	2.8326	0.0020	10	9 46.4	0.004	0.413	84.5	498 505	[10 3383]
		18			i						81.8		
6416	8.3	10	0	0.64	+2.7519	+0.0020	_	28 29.3 26 1.0	100.04	+0.401	69.9	125(1) 197 783 785 119 174	13 3514
6417	9.0 8.7		0	1.78	2.8261	0.0020			0.003	0.412			10 3385
6418	_ •			17.41	2.7428	0.0020	_	50 32.5	0.025	0.400	70.5		13 3517
6419 6420	9.8 9.1		0	19.79 19.95	2.7399 2.8270	0.0020	-	57 35.8 23 35.3	0.029	0.399	70.5 80.2	191 203 119 174 777 780	13 3518
	Ť				1			_					
6421	8.1	18	0	38.06	+2.7800	+0.0020		20 10.6	+0.055	+0.405	70.0	123 195	12 3386
6422	8.7		0	53.83	2.7978	0.0020	ľ	36 7.1	0.079	0.408	78.5 77.0	1188(4)179(4)206781	11 3341
6423	8.54		0	57.90	2.8317	0.0020		11 55.5	0.085	0.413	87.0	650 729	[10 3391]
6424	8.8		0	58.34	2.7390	0.0020		59 43.7	0.085	0.399	70.5	191 203 212	13 3523
6425	8.9		0	58.53	2.8045	0.0020		19 33.1	0.085	0.409	70.2 70.1	5 Beob.	11 3342
*6426	8.86	18	1	2.15	+2.7394	+0.0020	+13	58 42.5	+0.090	+0.399	78.1	188 203 R	[13 3524]
6427	8.9		I	9.99	2.7430	0.0020	-	50 4.1	0.102	0.400	70.5	191 203	13 3525
6428	8.9		1	32.69	2.7196	0.0020	14	46 41.8	0.135	0.396	70.5	188 193 201 212	14 3417
6429	8.8		I	35.64	2.7835	0.0020		11 13.4	0.139	0.406	78.3	5 Beob.	12 3391
6430	8.77		1	44.93	2.7177	0.0020	14	51 6.9	0.153	0.396	70.5	186 193 201	14 3420
6431	9.0	18	I	45.09	+2.8019	+0.0019	+11	26 0.0	+0.153	+0.408	81.9 80.4	5 Beob.	11 3346
6432	9.1		I	45.19	2.7158	0.0020	14	55 47.1	0.153	0.396	82.0	214 Ŗ	[14 3419]
6433	8.6		I	55.33	2.7660	0.0020	12	54 2.4	0.168	0.403	70.3	125(1) 197 208	12 3394
6434	8.6		I	57.09	2.7357	0.0020	14	7 51.4	0.171	0.399	70.5	188 212	14 3422
6435	7.18		2	2.87	2.7622	0.0020	13	3 20.2	0.179	0.403	70.4	125(1) 190 197 210	13 3529
6436	8.99	18	2	5.79	+2.8172	+0.0019	+10	47 56.4	+0.183	+0.411	81.5	126 R	[10 3393]
6437	8.6		2	19.54	2.7238	0.0020	14	36 30.5	0.203	0.397	70.5	186 214	14 3423
6438	8.810		2		2.8131	0.0019		58 17.5	0.207	0.410	69.2	49 121 126	10 3395
6439	8.8		2	46.85	2.7701	0.0019		44 9.6	0.243	0.404	83.9	208 789 790	12 3402
6440	8.6		2	47.67	2.8028	0.0019	11	23 41.5	0.245	0.409	81.9 80.4	5 Beob.	11 3352 pr.
6441	9.0	18	2	48.07	+2.7208	+0.0020	+14	43 43.9	+0.245	+0.396	82.0	214 R	[14 3425]
6442	9.5		2	49.96	2.8027	0.0019		24 0.1	0.248	0.409	90.5	786 787	11 3 352 sq.
6443	7.511		2	52.14	2.7323	0.0020	14	16 1.6	0.251	0.398	70.5	188 212	14 3427
6444	8.8		2	53.15	2.7329	0.0020		14 33.3	0.252	0.398	70.5	188 212	14 3428
644512	8.3		3	1.47	2.7771	0.0019	12	26 50.4	0.265	0.405	70.2	129 199 208	12 3403
6446	8.6	18	3	4.84	+2.7293	+0.0020	+14	23 18.4	+0.269	+0.398	70.5	188 212 214	14 3431
6447	8.4		3	9.38	2.7219	0.0020		41 1.8	0.276	0.397	83.8	186 784 788	14 3432
6448	8.6		3	19.16	2.8113	0.0019	11	2 36.7°	0.291	0.410	78.5 77.0	1188(4) 179(4) 184786	11 3354
6449	8.7		3	21.85	2.8221	0.0019		35 56.5	0.294	0.411	69.0	49 126	10 3405
6450	8.1		3	28.76	2.7388	0.0019	14	0 25.4	0.304	0.399	83.8	188 784 788	14 3436
II.	BD 8			8 6.7	8.3 6.9 7.3 6.7 7 seq. 2.5	.7; 9 ^m o s		.8 6.7 6. ₃		3D 9.1 ir Z.126;		eq. 1 ⁹ , 5"A. 6 I 10 9.0 9.3 8.0	Opl. med. ; BD 9.3

Nr.	Gr.	A .1	R. 1875	Praec.	Var.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.	
6451	8.4	18h	3 ^m 30.94	+2.7521	+0.0019	+13°27' 56.9	+0.308	+0.401	70.5	190 210	13°3540	
6452	7.71		3 37.68		0.0019	12 23 26.9	0.317	0.405	83.9	199 789 790	12 3404	
6453	8.6		3 45.27	_	0.0019	12 14 55.8	0.328	0.405	70.1	132 208	12 3405	
6454	8.9		3 45.27	2.7372	0.0019	14 4 17.0	0.328	0.399	70.5	186 214	14 3439	
6455	8.72		3 45.57	2.8210	0.0019	10 38 36.1	0.329	0.411	79.8	49 126 784 788	10 3407	
6456	8.5	τ8	3 48.15	+2.7893	+0.0019	+11 56 57.4	+0.333	+0.407	83.9	206 786 787	11 3356	
6457	8.8		3 57.99	1	0.0019	10 45 11.2*	0.347	0.411	69.0	49 126	10 3412	
6458	8.9		4 7.98	1	0.0019	13 4 2.8	0.362	0.403	70.1	129 208	13 3541	
6459	8.8		4 13.10	2.8354	0.0018	10 2 54.3	0.369	0.413	77.7	48 51 647 727	10 3414	
6460	8.8		4 31.03	2.7890	0.0019	11 57 51.1	0.395	0.406	70.1	132 206	11 3362	
6461	8.6	18	4 37.03	+2.8230	+0.0018	+10 33 46.0	+0.404	+0.411	69.0	49 126	10 3416	
6462	9.0		4 37.76	2.7752	0.0019	12 31 50.1	0.405	0.404	83.9	199 789 790	12 3412	
6463	9.1		4 46.84	2.7898	0.0018	11 55 53.0	0.418	0.406	83.9	206 786 787	11 3364	
6464	8.7		4 56.78	2.7719	0.0018	12 39 49.9	0.433	0.404	70.1	129 208	12 3415	
6465	9-4		4 57.63	2.7863	0.0018	12 4 26.6	0.434	0.406	83.9	206 789 790	12 3414	
6466	9.0	18	5 6.31	+2.8067	+0.0018	+11 14 5.5	+0.447	+0.409	78.5 77.0	1188(1) 179(1) 184 786	11 3366	
6467	8.9		5 10.53		0.0018	12 49 39.5	0.453	0.403	70.1	129 208	12 3417	
6468	8.5		5 33.82	2.8002	0.0018	11 30 11.4	0.487	0.408	78.5 77.0	1188(4) 179(4) 184 787		
6469	8.8		5 48.49	2.7997	0.0018	11 31 28.3	0.508	0.408	85.8	179(1) R	[11 3370]	
6470	7.8		5 51.14	2.7754	0.0018	12 31 26.7	0.512	0.404	83.9	199 789 790	12 3419	
6471	8.7	18	6 14.18	+2.8358	+0.0018	+10 2 2.8	+0.546	+0.413	79.5	5 Beob.	10 3425	
6472	8.8		6 15.55	2.7377	0.0018	14 3 10.8	0.547	0.399	70.5	188 212	14 3446	
6473	8.7		6 17.30	2.7595	0.0018	13 10 8.1	0.550	0.402	70.1	129 208	13 3550	
6474	8.7		6 22.69		0.0018	11 3 21.4	0.558	0.410	79.8	49 126 786 787	11 3373	
64758	9.0		6 27.80	2.7492	0.0018	13 35 15.6	0.566	0.400	78.6	190 210 R	[13 3555]	
64764	8.6	18	6 27.86	+2.7449	+0.0018	+13 45 44.5	+0.566	+0.400	90.5	784 788	13 3554	
6477	8.4		6 35.77	2.8069	0.0018	11 13 43.0	0.577	0.409		1188(4) 179(4) 184 787		
6478	9.3		6 47.87	2.7859	0.0018	12 5 31.0	0.595	0.406	81.5	132 R		
6479	7.5		6 48.12		0.0018	12 21 50.9	0.595	0.405	83.9	199 789 790	12 3422	
6480	8.5		6 55.44	2.8357	0.0017	10 2 17.1	0.606	0.413	81.3	6 Beob.	10 3429	
6481	8.7	18	6 56.31	+2.8345	+0.0017	+10 5 22.4	+0.607	+0.413	87.0	651 729	[10 3430]	
6482	9.0		6 56.52	2.7618	8100.0	13 4 36.8	0.607	0.402	81.8	129(1) 208 784 788		
6483	8.1		7 6.90	2.8023	0.0018	11 25 17.4	0.622	0.408	83.8 81.8	117δ(1) 184 786 787	11 3377	
6484	8.9		7 6.91	1	0.0017	10 3 30.5	0.623	0.413	84.9	5 Beob.	10 3432	
6485	8.7		7 10.46	2.7308	0.0018	14 20 1.2	0.628	0.398	70.5	186 214	14 3451	
6486	7.06	18	7 36.18	+2.7918	+0.0017	+11 51 8.5	+0.665	+0.406	80.3	132 206 786 787	11 3379	
6487	8.o ⁷		7 46.09	_	0.0017	10 47 36.4	0.680	0.410	69.0	49 126	10 3438	
6488	8.8		7 50.35		0.0018	13 8 41.9	0.686	0.402	75-5	190 208 210 784	13 3563	
6489	8.1		7 50.82	4	0.0018	13 36 34.9	0.687	0.400	70.5	190 210	13 3564	
6490	9.1		7 52.42	2.7258	0.0018	14 32 13.6	o .689	0.397	70.5	186 214	[14 3452]	
6491	9.5	18	8 6.57		+0.0017	+11 57 54.6	+0.709	+0.406	90.5	786 787	11 3380	
6492	8.8		8 11.75	i i	0.0018	13 26 6.4	0.717	0.401	70.5	190 210	13 3568	
6493	8.7		8 21.69	1	8100.0	14 9 44.2	0.731	0.398	70.5	188 212	14 3456	
6494	8.7		8 29.76		0.0018	14 33 19.7	0.743	0.397	70.5	186 214	14 3457	
6495	8.6		8 40.99	2.8121	0.0017	II I 7.2	0.759	0.409	90.5	786 787	11 3383	
6496	8.7	18	9 2.66	+2.7889	+0.0017	+11 58 20.1	+0.791	+0.406	70.2 70.1	117δ(]) 132 184 206	11 3387	
6497	8.8		9 5.98		0.0018	14 22 1.7	0.796	0.397	70.5	188 212	14 3460	
6498	8.9		9 10.09		1	14 40 3.5	0.802	0.396	70.5	186 214	14 3461	
6499	9.0		9 13.79		0.0017	11 58 6.6	0.808			117δ(¾) 206 786 787		
6500	6500 8.6 9 26.21 2.8309 0.0017 10 14 23.0 0.826 0.412 76.5 48 51 498 505 10 3446											
	1 7. 6 7.7 6	.8 8.2 5.7 6.8		⁸ 8.9 8.0 ⁷ BD 7.5	9.0 9.0	8 10.0 praec	. 10 ⁸ in p	ar.	⁴ II ^m seq.	5.5 30" A.	784 roth	

\$600	Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	В. D.
\$\frac{6}{502}	6501	9.2	18h 9m 26.46	+2.7635	+0:0017	+13° 0' 47.0	+0.826	+0.402	92.6	788 R	13°3574
\$506 \$.7 9 \$4.570 \$2.7799 \$0.0017 \$12 \$20 \$2.50 \$0.859 \$0.405 \$76.9 \$12 \$20 \$2.50 \$76.9 \$12 \$20 \$2.50 \$76.9 \$12 \$20 \$2.50 \$76.9 \$12 \$20 \$2.50 \$76.9 \$12 \$2.50 \$2.50 \$76.9 \$12 \$2.50 \$2.50 \$76.9 \$12 \$2.50 \$2.50 \$76.9 \$12 \$2.50 \$2.50 \$76.9 \$12 \$2.50 \$2.50 \$76.5 \$1.50 \$2	6502	8,6	9 33.07	2.8086	0.0017	11 9 58.2*	0.836	0.409	69.0	49 126	11 3390
6506 8.6 18 9 9.034 8.81 0.0017 11 13 35.7 0.859 0.402 76.9 129 208 784 13 34.5 6507 8.5 10 10.06 2.7903 0.0017 11 15 10.4 0.889 0.406 70.1 132 206 11 33 6508 8.6 10 26.94 2.7633 0.0017 13 1 14.0 0.914 0.402 70.1 132 206 11 33 6508 8.6 10 26.94 2.7633 0.0017 13 1 14.0 0.914 0.402 70.1 132 206 11 33 13 14.0 0.914 0.402 70.1 132 206 11 33 13 13 13 13 13 1	6503	8.5	9 44.08	2.7929	0.0017	11 48 34.6	0.852	0.406	70.1	132 206	11 3391
6506 8.6 18 9 50.34 +2.8110 +0.0017 +11 3 53.7 +0.861 +0.409 69.0 49 126 11 33 6508 8.6 10 26.94 2.7633 0.0017 13 155 10.4 0.889 0.406 70.1 132 206 11 33 6509 7.9 10 29.85 2.8181 0.0016 10 46 27.9 0.918 0.410 79.8 49 126 784 788 10 34 6510 8.9 10 33.49 2.7895 0.0017 11 57 4.7 0.924 0.406 70.1 132 206 11 33 6511 8.6 18 10 34.26 +2.8271 +0.0016 +10 24 6.9 +0.925 +0.411 79.5 48 51 784 788 10 34 6511 8.6 18 10 34.26 +2.8271 +0.0016 +10 24 6.9 +0.925 +0.411 79.5 48 51 784 788 10 34 6511 8.8 10 35.52 2.7605 0.0017 13 8 17.9 0.926 0.405 70.1 132 206 11 3.35 6511 8.8 10 36.96 2.7136 0.0017 15 15 0.8 0.929 0.395 70.5 186 214 15 34 6511 8.9 10 45.57 2.8228 0.0016 10 34 43.2 0.941 0.411 69.0 49 126 16 517 8.5 11 14.16 2.8018 0.0016 11 26 56.4 0.983 0.408 83.8 13.8 13 (4) 199 78 97 90 12 34 6518 8.8 11 17.43 2.7905 0.0016 11 26 56.4 0.983 0.408 83.8 8.8 1178(f) 184 786 78 71 85 11 14.16 2.8018 0.0016 11 26 56.4 0.983 0.408 83.8 8.8 1178(f) 184 786 78 71 85 11 14.16 2.7159 0.0017 15 63 0.0017 15 63 0.0017 15 63 0.0018 0.988 0.395 70.5 188 212 11 33 55 6522 9.0 11 35.57 2.7440 0.0017 13 48 46.9 1.018 0.399 83.0 11 33 206 11 34 34 6522 9.0 11 35.7 2.7440 0.0017 13 48 46.9 1.018 0.399 83.0 11 32 206 11 34 34 6522 9.0 11 35.7 2.7440 0.0017 13 48 46.9 1.018 0.399 83.0 10 8 8 11 41.2 2.7330 0.0017 14 22 39.4 1.022 0.397 70.5 188 212 14 34 6522 9.0 11 35.7 2.7440 0.0017 13 48 46.9 1.018 0.399 83.0 150 R 13 35 6522 9.0 11 35.7 2.7440 0.0017 13 48 46.9 1.018 0.399 83.0 150 R 13 35 6522 9.0 11 35.7 2.7440 0.0017 13 48 46.9 1.018 0.399 83.0 150 R 13 35 6522 9.0 11 35.7 2.7440 0.0017 13 48 46.9 1.018 0.399 83.0 150 R 13 35 6522 9.0 11 35.7 2.7440 0.0017 13 48 46.9 1.018 0.399 83.0 150 R 13 34 14 34 34 14 3	6504	8.7	9 45.70	2.7799	0.0017	12 20 45.4	0.854	0.405	81.8		12 3435
	6505	8.3	9 48.88	2.7642	0.0017	12 59 12.0	0.859	0.402	76.9	129 208 784	12 3436
	6506	8.6	18 9 50.34	+2.8110	+0.0017	+11 3 53.7	+0.861	+0.409	69.0	49 126	11 3392
\$\circ{6}{509} \text{7.9} & 10 29.85 & 28.85 & 0.0016 & 10 46 27.9* & 0.918 & 0.410 & 79.8 & 49 126 784 788 & 10 34.66 & 10 33.49 & 27.895 & 0.0017 & 11 57 4.7 & 0.924 & 0.406 & 70.1 & 132 206 & 11 34 46 & 11 34 47 & 0.924 & 0.406 & 70.1 & 132 206 & 11 34 46 & 12 34 & 1	6507	8.5	10 10.08	1 1	0.0017	11 55 10.4	0.889	0.406	70.1	132 206	11 3395
6510 8.9	6508	8.6	10 26.94	2.7633	0.0017	13 1 24.0	0.914	0.402	70.1	129 208	13 3579
6511 8.6 18 10 34.26 +28.271 +0.0016 +10 24 6.9 +0.925 +0.411 79.5 48 51 784 788 10 34: 6513 8.8 10 36.96 2.7136 0.0017 13 8 17.9 0.926 0.402 70.1 129 208 13 35: 6514 8.9 10 45.57 2.8228 0.0016 10 34 43.2° 0.941 0.411 69.0 49 126 10 34: 6515 7.0° 11 10.97 2.7878 0.0016 11 24 58 22.9 +0.982 +0.399 8.05 210 788 13 35: 6516 8.7 18 11 3.3.35 +2.7400 +0.0017 +13 58 22.9 +0.982 +0.399 8.05 210 788 13 35: 6517 8.5 11 14.16 2.8018 0.0016 11 26 56.4 0.983 0.408 83.8 81.8 1176(\$) 199 789 790 12 34: 6518 8.8 11 17.43 2.7905 0.0016 11 54 48.9 0.987 0.406 70.1 132 206 11 34: 6520 8.9 11 17.44 2.7159 0.0017 14 9 20.8 0.996 0.398 70.5 188 212 14 34: 6521 8.9 18 11 27.33 +2.7927 +0.0016 +11 49 20.8 0.996 0.398 70.5 188 212 14 34: 6522 8.9 11 14.12 2.7300 0.0017 14 22 39.4 1.022 0.397 90.5 786 787 11 34: 6524 8.9 11 14.12 2.7844 0.0016 12 9 36.6 1.034 0.405 81.8 134(\$) 199 789 790 12 34: 6526 8.6 18 12 4.58 +2.7260 +0.0017 14 22 13.9 +1.056 +0.396 81.8 134(\$) 199 789 790 12 34: 6526 8.6 18 12 4.58 +2.7260 +0.0017 14 22 18.4 1.066 0.397 70.5 186 214 14 34: 6527 9.0° 12 3.00 2.7992 0.0016 11 49 57.2 1.054 0.406 70.1 132 206 11 34: 6528 8.6 12 11.60 2.7301 0.0017 14 22 18.4 1.066 0.397 70.5 186 214 14 34: 6529 7.9 12 3.00 0.0017 14 22 18.4 1.066 0.397 70.5 186 214 14 34: 6529 7.9 12 1.414 2.7847 0.0016 12 9 36.6 1.034 0.405 81.8 134(\$) 199 789 790 12 34: 6530 9.0 12 17.87 2.7920 0.0016 11 20 58.5 1.036 0.406 70.1 132 206 11 34: 6531 7.0° 18 12 19.66 +2.7460 +0.0016 11 20 58.5 1.036 0.406 70.1 132 206 11 34: 6533 7.0° 18 12 19.68 2.7457 0.0016 11 20 58.5 1.036 0.406 81.8 134(\$) 199 789 790 12 34: 6533 8.8 12 2.595 2.842 0.0016 11 33 32.2 1.0086 0.411 69.0 49 126 11 34: 6533 8.8 12 2.595 2.842 0.0016 11 32 38.5 1.006 0.402 70.1 132 206 11 34: 6533 8.8 12 2.7457 0.0016 11 30 58.5 1.081 0.408 83.8 81.8 1176(\$) 199 789 790 12 34: 6534 8.8 12 13.413 4.284 2.7756 0.0016 11 32 32.7 1.110 0.400 83.8 81.8 1176(\$) 199 789 790 12 34: 6536 8.8 18 12 4.138 +2.8226 +0.0015 11 32 31.7 1.110 0.400 83.8 81.8 1176(\$) 199 789 790 12 34: 6538 8.9 13 1	6509	7.9	10 29.85	2.8181	0.0016	10 46 27.9*	0.918	0.410	79.8	49 126 784 788	10 3452
6513 8.5	6510	8.9	10 33.49	2.7895	0.0017	11 57 4.7	0.924	0.406	70.1	132 206	11 3401
6514 8.8	6511	8,6	18 10 34.26	+2.8271	+0.0016	+10 24 6.9	+0.925	+0.411	79.5	48 51 784 788	10 3455
6514 8.9	6512	8.5	10 35.52	1 1	0.0017	13 8 17.9	0.926	0.402	70.1	129 208	13 3581
6515 7.0 ¹ 11 10.97 2.7878 0.0016 12 1 19.4 0.978 0.406 81.8 134(‡) 199 789 790 12 344	6513	8.8	10 36.96	2.7136	0.0017	15 1 50.8	0.929	0.395	70.5	186 214	15 3419
6516 8.7 18 11 13.35	6514	8.9	10 45.57		0.0016	10 34 43.2*	0.941	0.411	69.0		10 3458
6518 8.5	6515	7.0 ¹	11 10.97	2.7878	0.0016	12 1 29.4	0.978	0.406	81.8	134(1) 199 789 790	12 3446
6518 8.5	6516	8.7	18 11 13.35	+2.7400	+0.0017	+13 58 22.9	+0.982	+0.399	80.5	210 788	13 3586
6518 3.8	6517	8.5		2.8018	0.0016		0.983	0.408	83.8 81.8	1178(1) 184 786 787	11 3405
6520 8.9 11 23.21 2.7355 0.0017 14 9 20.8 0.996 0.398 70.5 188 212 14 346 6521 8.9 18 11 27.33 +2.7927 +0.0016 +11 49 21.2 +1.002 +0.406 90.5 786 787 11 341 6522 9.0 11 34.22 2.7300 0.0017 14 22 39.4 10.22 0.397 90.5 784 788 14 347 6524 8.9 11 42.13 2.7844 0.0016 12 9 56.6 1.024 0.405 81.8 134(\(\frac{1}{2}\)) 19 789 790 12 341 6525 7.9\(\frac{3}{2}\) 12 3.03 2.7925 0.0016 11 49 57.2 1.054 0.406 70.1 132 206 11 341 6527 9.0\(\frac{3}{2}\) 12 5.66 2.7329 0.0016 14 0.252 0.398 82.0 190 R [13 35] 6526 8.6 18 12 4.58 +2.7260 +0.0017 14 22 18.4 1.066 0.397 70.5 186 214 14 341 6529 7.9 12 14.14 2.7847 0.0016 12 9 8.5 1.070 0.405 81.8 134(\(\frac{1}{2}\)) 19 789 790 12 341 6523 7.9\(\frac{1}{2}\) 12 1.058 0.0016 12 9 8.5 1.070 0.405 81.8 134(\(\frac{1}{2}\)) 19 789 790 12 341 6523 7.9\(\frac{1}{2}\) 12 1.058 0.0016 12 9 8.5 1.070 0.405 81.8 134(\(\frac{1}{2}\)) 19 789 790 12 341 6523 7.9\(\frac{1}{2}\) 12 1.058 0.0016 12 9 8.5 1.070 0.405 81.8 134(\(\frac{1}{2}\)) 19 789 790 12 341 6533 7.0\(\frac{1}{2}\) 12 1.53 2.8043 0.0016 12 9 8.5 1.070 0.405 81.8 134(\(\frac{1}{2}\)) 19 789 790 12 341 6533 8.8 12 25.05 2.8242 0.0016 13 32.2 1.086 0.411 69.0 49 126 10 346 6537 9.3 12 46.88 2.7767 0.0016 12 27 82.3 1.100 0.402 81.8 134(\(\frac{1}{2}\)) 19 789 790 12 341 6533 8.8 18 12 41.58 +2.8226 +0.0015 13 55 59.6 1.106 0.402 70.1 129 208 12 346 6537 9.3 12 46.88 2.7427 0.0016 13 52 7.5 1.118 0.399 82.0 120 13 355 6539 8.1 12 56.14 2.7312 0.0016 13 32 11.7 1.133 0.401 83.9 120 784 788 11 345 6540 8.1 12 57.41 2.7546 0.0016 13 32 11.7 1.133 0.401 83.9 120 784 788 11 345 6541 9.0\(\frac{1}{2}\) 13 10.0016 11 37 16.5 1.150 0.404 81.8 134(\(\frac{1}{2}\)) 19 789 790 12 346 6541 9.0\(\frac{1}{2}\) 13 10.0016 11 37 16.5 1.150 0.400 70.5 186 214 14 14 341 14 14 14 14 14 14 14 14 14 14 14 14 1	6518	8.8	11 17.43	2.7905	0.0016	11 54 48.9	0.987	0.406	70.1	132 206	11 3407
6521 8.9 18 11 27.33	6519	8.9	11 17.64	2.7159	0.0017	14 56 30.1	0.988	0.395	70.5	186 214	14 3468
6522 9.0 11 38.57 2.7440 0.0017 13 48 46.9 1.018 0.399 82.0 190 R [13 355 6524 8.9 11 42.13 2.7340 0.0017 14 22 39.4 1.022 0.397 90.5 784 788 14 347 6524 8.9 11 42.13 2.7844 0.0016 12 9 56.6 1.024 0.405 81.8 134(⅓) 199 789 790 12 344 6532 7.9⁴ 12 3.03 2.7925 0.0016 11 49 57.2 1.054 0.406 70.1 132 206 11 34 347 6529 7.9 12 14.14 2.7847 0.0016 14 0 25.2 1.058 0.398 82.0 190 R [14 347 6529 7.9 12 14.14 2.7847 0.0016 12 9 8.5 1.070 0.405 81.8 134(⅓) 199 789 790 12 344 6532 7.3⁴ 12 21.53 2.8043 0.0016 11 51 18.6 1.076 0.406 70.1 132 206 11 34 347 6533 8.8 12 25.05 2.8242 0.0016 11 20 58.5 1.081 0.408 83.8 81.8 177∂(⅓) 184 786 787 11 341 6533 8.8 12 25.05 2.8242 0.0016 12 55 59.6 1.100 0.402 81.8 134(⅓) 199 789 790 12 346 6534 8.8 12 34.81 2.7773 0.0016 12 27 82.2 1.100 0.404 81.8 134(⅓) 199 789 790 12 346 6536 8.8 18 12 41.58 +2.8226 +0.0015 +10.35 37.9 +1.110 +0.410 69.5 49 126 10 346 6537 9.3 12 46.88 2.7427 0.0016 13 52 7.5 1.118 0.399 82.0 122 R [13 355 6540 8.1 12 57.41 2.7312 0.0016 13 32 31.7 1.133 0.401 83.9 12 784 788 13 355 6541 9.0⁴ 18 12 59.43 +2.7262 +0.0016 13 32 31.7 1.133 0.401 83.9 12 784 788 13 355 6544 8.9 13 1.95 2.7798 0.0016 11 37 16.5 1.152 0.407 70.5 188 212 13 366 6548 8.9 13 10.23 2.7977 0.0016 11 37 16.5 1.152 0.407 70.5 188 212 13 366 6548 8.9 13 10.23 2.7977 0.0016 11 37 16.5 1.152 0.407 70.5 188 212 13 366 6548 8.9 13 10.23 2.7977 0.0016 11 37 16.5 1.152 0.407 70.5 188 212 13 366 6548 8.9 13 10.23 2.7977 0.0016 11 37 16.5 1.152 0.407 70.5 188 212 13 366 6548 8.9 13 10.23 2.7977 0.0016 11 37 16.5 1.152 0.407 70.5 188 212 13 366 6548 8.9 13 10.23 2.7977 0.0016 11 37 16.5 1.152 0.407 70.5 188 212 13 366 6548 8.9 13 10.23 2.7977 0.0016 11 37 16.5 1.152 0.407 70.5 188 212 13 366 6548 8.9 13 10.23 2.7977 0.0016 11 37 16.5 1.152 0.407 70.5 188 212 13 366 6548 8.9 13 10.23 2.7977 0.0016 11 37 16.5 1.152 0.407 70.5 188 212 13 366 6548 8.9 13 10.23 2.7977 0.0016 11 37 16.5 1.152 0.407 70.5 188 212 13 366 6548 8.9 13 10.23 2.7977 0.0016 11 37 16.5 1.152 0.407 70.5 188 212 13 366 6548 8.3 13 2.310	6520	8.9	11 23.21	2.7355	0.0017	14 9 20.8	0.996	0.398	70.5	188 212	14 3469
6523 9.0 11 41.22 2.7300 0.0017 14 22 39.4 1.022 0.397 90.5 784 788 14 347 6525 7.92 12 3.03 2.7925 0.0016 12 9 56.6 1.024 0.405 70.1 132 206 11 341 6527 79.0 12 3.03 2.7925 0.0016 11 49 57.2 1.054 0.406 70.1 132 206 11 341 6527 9.0 12 5.66 2.7392 0.0016 14 0 25.2 1.058 0.398 82.0 190 R [14 347 6528 8.6 12 11.60 2.7301 0.0017 14 22 18.4 1.066 0.397 70.5 186 214 14 34 6529 7.9 12 14.14 2.7847 0.0016 12 9 8.5 1.070 0.405 81.8 134(4) 199 789 790 12 341 6533 8.8 12 25.05 2.8242 0.0016 11 20 58.5 1.081 0.408 83.8 81.8 1172(4) 184 786 787 11 341 6533 8.8 12 25.05 2.8242 0.0016 12 27 28.2 1.008 0.404 81.8 1172(4) 184 786 787 11 341 6533 8.8 12 34.81 2.7773 0.0016 12 27 28.2 1.100 0.404 81.8 134(4) 199 789 790 12 344 6533 8.8 12 34.81 2.7773 0.0016 12 27 28.2 1.100 0.404 81.8 134(4) 199 789 790 12 344 6533 8.8 12 34.81 2.7773 0.0016 12 27 28.2 1.100 0.404 81.8 134(4) 199 789 790 12 344 6533 8.8 12 34.81 2.7773 0.0016 12 37 38.2 1.100 0.404 81.8 134(4) 199 789 790 12 344 6533 8.8 12 34.81 2.7753 0.0016 12 37 38.2 1.100 0.404 81.8 134(4) 199 789 790 12 344 6533 8.8 12 34.81 2.7753 0.0016 12 37 38.2 1.100 0.404 81.8 134(4) 199 789 790 12 344 6533 8.6 12 34.81 2.7753 0.0016 12 37 38.3 1.130 0.400 81.8 134(4) 199 789 790 12 344 6533 8.6 12 34.93 2.7550 0.0016 13 35 7.5 1.118 0.399 82.0 212 R [13 355 6539 8.1 12 56.14 2.7312 0.0016 13 32 11.1 1.133 0.401 83.9 210 784 788 13 355 6539 8.1 12 56.14 2.7312 0.0016 13 32 11.7 1.133 0.401 83.9 210 784 788 13 355 654 8.9 13 1.95 2.7798 0.0016 13 35 11.5 1.140 0.404 83.8 117(4) 199 789 790 12 346 6545 8.9 13 1.95 2.7798 0.0016 13 35 11.5 1.140 0.404 83.8 117(4) 199 789 790 12 346 6545 8.9 13 1.023 2.7977 0.0016 11 37 16.5 1.152 0.407 83.8 81.8 117(4) 184 786 787 11 342 6544 8.9 13 1.23 2.7977 0.0016 11 37 16.5 1.152 0.407 83.8 81.8 117(4) 184 786 787 11 342 6544 8.9 13 1.23 2.7977 0.0016 11 37 16.5 1.152 0.407 83.8 81.8 117(4) 184 786 787 11 342 6544 8.9 13 1.23 2.7977 0.0016 11 37 16.5 1.152 0.407 83.8 81.8 117(4) 184 786 787 11 342 6544 8.9 13 10.23 2.7977 0.0016 11 37 16.5 1.152 0	6521	8.9	18 11 27.33	+2.7927	+0.0016	+11 49 21.2	+1.002	+0.406	90.5	786 787	11 3411
6523 9.0 11 41.22 2.7300 0.0017 14 22 39.4 1.022 0.397 90.5 784 788 14 347 6525 7.92 12 3.03 2.7925 0.0016 12 9 56.6 1.024 0.405 70.1 132 206 11 341 6527 79.0 12 3.03 2.7925 0.0016 11 49 57.2 1.054 0.406 70.1 132 206 11 341 6527 9.0 12 5.66 2.7392 0.0016 14 0 25.2 1.058 0.398 82.0 190 R [14 347 6528 8.6 12 11.60 2.7301 0.0017 14 22 18.4 1.066 0.397 70.5 186 214 14 34 6529 7.9 12 14.14 2.7847 0.0016 12 9 8.5 1.070 0.405 81.8 134(4) 199 789 790 12 341 6533 8.8 12 25.05 2.8242 0.0016 11 20 58.5 1.081 0.408 83.8 81.8 1172(4) 184 786 787 11 341 6533 8.8 12 25.05 2.8242 0.0016 12 27 28.2 1.008 0.404 81.8 1172(4) 184 786 787 11 341 6533 8.8 12 34.81 2.7773 0.0016 12 27 28.2 1.100 0.404 81.8 134(4) 199 789 790 12 344 6533 8.8 12 34.81 2.7773 0.0016 12 27 28.2 1.100 0.404 81.8 134(4) 199 789 790 12 344 6533 8.8 12 34.81 2.7773 0.0016 12 27 28.2 1.100 0.404 81.8 134(4) 199 789 790 12 344 6533 8.8 12 34.81 2.7773 0.0016 12 37 38.2 1.100 0.404 81.8 134(4) 199 789 790 12 344 6533 8.8 12 34.81 2.7753 0.0016 12 37 38.2 1.100 0.404 81.8 134(4) 199 789 790 12 344 6533 8.8 12 34.81 2.7753 0.0016 12 37 38.2 1.100 0.404 81.8 134(4) 199 789 790 12 344 6533 8.6 12 34.81 2.7753 0.0016 12 37 38.3 1.130 0.400 81.8 134(4) 199 789 790 12 344 6533 8.6 12 34.93 2.7550 0.0016 13 35 7.5 1.118 0.399 82.0 212 R [13 355 6539 8.1 12 56.14 2.7312 0.0016 13 32 11.1 1.133 0.401 83.9 210 784 788 13 355 6539 8.1 12 56.14 2.7312 0.0016 13 32 11.7 1.133 0.401 83.9 210 784 788 13 355 654 8.9 13 1.95 2.7798 0.0016 13 35 11.5 1.140 0.404 83.8 117(4) 199 789 790 12 346 6545 8.9 13 1.95 2.7798 0.0016 13 35 11.5 1.140 0.404 83.8 117(4) 199 789 790 12 346 6545 8.9 13 1.023 2.7977 0.0016 11 37 16.5 1.152 0.407 83.8 81.8 117(4) 184 786 787 11 342 6544 8.9 13 1.23 2.7977 0.0016 11 37 16.5 1.152 0.407 83.8 81.8 117(4) 184 786 787 11 342 6544 8.9 13 1.23 2.7977 0.0016 11 37 16.5 1.152 0.407 83.8 81.8 117(4) 184 786 787 11 342 6544 8.9 13 1.23 2.7977 0.0016 11 37 16.5 1.152 0.407 83.8 81.8 117(4) 184 786 787 11 342 6544 8.9 13 10.23 2.7977 0.0016 11 37 16.5 1.152 0	6522	9.0	11 38.57	2.7440	0.0017	13 48 46.9	1.018	0.399	82.0	190 R	[13 3587]
6525 7.92 12 3.03 2.7925 0.0016 11 49 57.2 1.054 0.406 70.1 132 206 11 341 6526 8.6 18 12 4.58 +2.7260 +0.0017 +14 32 12.9 +1.056 +0.396 70.5 186 214 14 34 34 36 6528 8.6 12 11.60 2.7301 0.0016 14 0 25.2 1.058 0.398 82.0 190 R [14 34 34 34 34 34 34 34 34 34 34 34 34 34	6523	9.0	II 41.22	2.7300	0.0017	14 22 39.4	1.022	0.397	90.5	784 788	14 3471
6526 8.6 18 12 4.58 +2.7260 +0.0017 +14 32 12.9 +1.056 +0.396 70.5 186 214 14 34 34 36 6527 9.08 12 5.66 2.7392 0.0016 14 0 25.2 1.058 0.398 82.0 190 R [14 34 56 528 8.6 12 11.60 2.7301 0.0017 14 22 18.4 1.066 0.397 70.5 186 214 14 34 34 34 36 36 39 9.0 12 17.87 2.7920 0.0016 12 9 8.5 1.070 0.405 81.8 134(\frac{1}{2}\) 1.99 789 790 12 34 34 35 3 9.0 12 17.87 2.7920 0.0016 11 51 18.6 1.076 0.406 70.1 132 206 11 34 35 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3	6524	8.9	11 42.13	2.7844	0.0016	12 9 56.6	1.024	0.405	81.8		12 3449
6527 9.08 12 5.66 2.7392 0.0016 14 0 25.2 1.058 0.398 82.0 190 R [14 34] 6528 8.6 12 11.60 2.7301 0.0017 14 22 18.4 1.066 0.397 70.5 186 214 14 34] 6529 7.9 12 14.14 2.7847 0.0016 12 9 8.5 1.070 0.405 81.8 134(4) 199 789 790 12 34] 6530 9.0 12 17.87 2.7920 0.0016 11 51 18.6 1.076 0.406 70.1 132 206 11 34] 6531 7.04 18 12 19.66 +2.7460 +0.0016 +13 43 51.0 +1.078 +0.399 70.5 186 214 13 34] 6532 7.38 12 21.53 2.8043 0.0016 11 20 58.5 1.086 0.411 6533 8.8 12 25.05 2.8242 0.0016 10 31 33.2 1.086 0.411 6533 8.8 12 25.05 2.8242 0.0016 10 31 33.2 1.086 0.411 69.0 49 126 10 346 6534 8.8 12 24.057 0.0016 12 27 28.2 1.100 0.404 81.8 134(4) 199 789 790 12 346 6535 6.7 12 38.75 2.7657 0.0016 12 25 5.9.6 1.106 0.402 70.1 129 208 12 346 6537 9.3 12 46.88 2.7427 0.0016 13 52 7.5 1.118 0.399 82.0 212 R [13 35] 6538 8.6 12 49.02 2.7520 0.0016 13 29 19.4 1.121 0.400 70.5 190 210 13 355 6539 8.1 12 56.14 2.7312 0.0016 13 23 11.7 1.133 0.401 83.9 210 784 788 13 355 6541 9.08 18 12 57.41 2.7546 0.0016 13 23 11.7 1.133 0.401 83.9 210 784 788 13 355 6543 8.8 13 2.37 2.7431 0.0016 13 351 11.5 1.140 0.399 70.5 188 212 14 346 6542 8.9 13 1.95 2.7798 0.0016 13 51 11.5 1.140 0.399 70.5 188 212 13 366 6544 8.9 13 1.023 2.7977 0.0016 13 51 11.5 1.140 0.399 70.5 188 212 13 366 6544 8.9 13 1.023 2.7977 0.0016 13 51 11.5 1.140 0.399 70.5 188 212 13 366 6546 8.7 18 13 14.90 +2.7519 +0.0016 11 37 16.5 1.152 0.400 70.5 190 210 13 366 6548 8.3 13 2.37 2.7431 0.0016 11 37 16.5 1.152 0.400 70.5 188 212 13 366 6548 8.3 13 2.30 2.7264 0.0016 11 37 16.5 1.152 0.400 70.5 188 212 13 366 6548 8.3 13 1.023 2.7977 0.0016 11 37 16.5 1.152 0.400 70.5 188 212 13 366 6548 8.3 13 2.310 2.7264 0.0016 11 37 16.5 1.152 0.400 70.5 188 212 13 366 6548 8.3 13 2.310 2.7264 0.0016 11 37 16.5 1.152 0.400 70.5 180 210 13 366 6549 7.0 13 26.96 2.7767 0.0016 12 29 3.9 1.176 0.404 70.1 129 208 12 346 6549 7.6 13 26.96 2.7767 0.0016 12 29 3.9 1.176 0.404 70.1 129 208 12 346 6549 7.6 13 26.96 2.7767 0.0016 12 29 3.9 1.176 0.404 70.1 129 208 12 346 6549 7.6 13 26.96 2.7767 0.001	6525	7.9 ²	12 3.03	2.7925	0.0016	11 49 57.2	1.054	0.406	70.1	132 206	11 3415
6528 8.6	6526	8.6	18 12 4.58	+2.7260	+0.0017	+14 32 12.9	+1.056	+0.396	70.5	186 214	14 3474
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	6527	9.08	12 5.66	2.7392	0.0016	14 0 25.2	1.058	0.398	82.0	190 R	[14 3475]
6530 9.0 12 17.87 2.7920 0.0016 11 51 18.6 1.076 0.406 70.1 132 206 11 341 6531 7.04 18 12 19.66 +2.7460 +0.0016 +13 43 51.0 +1.078 +0.399 70.5 190 210 13 355 6533 8.8 12 25.05 2.8242 0.0016 10 31 32.2 1.086 0.411 69.0 49 126 10 346 6534 8.8 12 34.81 2.7773 0.0016 12 27 28.2 1.100 0.404 81.8 134(\frac{1}{2}) 199 789 790 12 346 6535 6.7 12 38.75 2.7657 0.0016 12 25 59.6 1.106 0.402 70.1 129 208 12 346 6537 9.3 12 46.88 2.27427 0.0016 13 52 7.5 1.118 0.399 82.0 212 R [13 355 6538 8.6 12 49.02 2.7520 0.0016 13 29 19.4 1.121 0.400 70.5 190 210 13 355 6539 8.1 12 57.41 2.7546 0.0016 13 23 11.7 1.133 0.401 83.9 210 784 788 13 359 6540 8.1 12 57.41 2.7546 0.0016 13 23 11.7 1.133 0.401 83.9 210 784 788 13 359 6544 8.9 13 1.95 2.7798 0.0016 13 51 11.5 11.140 0.404 81.8 134(\frac{1}{2}) 199 789 790 12 346 6545 8.9 13 1.0.23 2.7977 0.0016 13 53 58.4 1.143 0.406 70.1 132 206 11 346 6546 8.7 18 13 14.90 +2.7519 0.0016 11 37 16.5 1.152 0.400 70.5 190 210 13 366 6548 8.3 13 2.37 2.7431 0.0016 13 51 11.5 1.140 0.399 70.5 188 212 13 366 6546 8.7 18 13 14.90 +2.7519 0.0016 11 37 16.5 1.152 0.400 70.5 190 210 13 366 6546 8.7 18 13 14.90 +2.7519 0.0016 11 37 16.5 1.152 0.400 70.5 190 210 13 366 6549 7.6 13 26.96 2.7767 0.0016 12 29 3.9 1.176 0.404 70.1 129 208 12 346 6548 8.3 13 2.37 2.7431 0.0016 13 31.1.1 1.153 0.400 70.5 190 210 13 366 6548 8.3 13 2.37 2.7431 0.0016 13 51 11.5 1.140 0.399 70.5 188 212 13 366 6545 8.9 13 10.23 2.7977 0.0016 11 37 16.5 1.152 0.400 70.5 190 210 13 366 6547 7.0 13 17.77 2.7850 0.0016 12 28 39.1 1.163 0.405 70.1 132 206 11 346 6548 8.3 13 2.310 2.7264 0.0016 12 29 3.9 1.165 0.405 81.8 134(\frac{1}{2}) 208 789 790 12 346 6548 8.3 13 2.696 2.7767 0.0016 12 29 3.9 1.176 0.404 70.1 129 208 12 346 6549 7.6 13 26.96 2.7767 0.0016 12 29 3.9 1.176 0.404 70.1 129 208 12 346 6549 7.6 13 26.96 2.7767 0.0016 12 29 3.9 1.176 0.404 70.1 129 208 12 346 12	6528	8.6	12 11.60	2.7301	0.0017	14 22 18.4	1.066	0.397	70.5		14 3479
6531 7.04 18 12 19.66 +2.7460 +0.0016 +13 43 51.0 +1.078 +0.399 70.5 190 210 13 355 6532 7.35 12 21.53 2.8043 0.0016 11 20 58.5 1.081 0.408 83.8 81.8 117∂(½) 184 786 787 11 341 6533 8.8 12 25.05 2.8242 0.0016 10 31 32.2 1.086 0.411 69.0 49 126 10 346 6534 8.8 12 34.81 2.7773 0.0016 12 27 28.2 1.100 0.404 81.8 134(½) 199 789 790 12 346 6535 6.7 12 38.75 2.7657 0.0016 12 55 59.6 1.106 0.402 70.1 129 208 12 346 6537 9.3 12 46.88 2.7427 0.0016 13 52 7.5 1.118 0.399 82.0 212 R [13 355 6538 8.6 12 49.02 2.7520 0.0016 13 32 19.4 1.121 0.400 70.5 190 210 13 355 6538 8.1 12 56.14 2.7312 0.0016 14 19 53.3 1.131 0.397 70.5 188 212 14 346 6540 8.1 12 57.41 2.7546 0.0016 13 32 11.7 1.133 0.401 83.9 210 784 788 13 355 6541 9.06 18 12 59.43 +2.7262 +0.0016 13 31 11.5 1.140 0.404 81.8 134(½) 199 789 790 12 346 6545 8.9 13 1.03 2.7798 0.0016 13 11.5 5.14 0.404 81.8 134(½) 199 789 790 12 346 6546 8.7 18 13 14.90 +2.7519 +0.0016 11 37 16.5 1.152 0.407 70.5 182 212 13 366 6549 7.6 18 13 23.10 2.7264 0.0016 12 29 3.9 1.176 0.404 70.1 129 208 12 346 6548 8.36 13 23.10 2.7264 0.0016 12 8 39.1 1.163 0.405 81.8 134(½) 208 789 790 12 346 6548 8.36 13 23.10 2.7264 0.0016 12 8 39.1 1.163 0.405 81.8 134(½) 208 789 790 12 346 6548 8.36 13 23.10 2.7264 0.0016 12 8 39.1 1.163 0.405 81.8 134(½) 208 789 790 12 346 6548 8.36 13 23.10 2.7264 0.0016 14 31 31.4 1.170 0.396 70.5 186 214 14 34 46 6549 7.6 13 26.96 2.7767 0.0016 12 29 3.9 1.176 0.404 70.1 129 208 12 346 6549 7.6 13 26.96 2.7767 0.0016 12 29 3.9 1.176 0.404 70.1 129 208 12 346 6549 7.6 13 26.96 2.7767 0.0016 12 29 3.9 1.176 0.404 70.1 129 208 12 346 6549 7.6 13 26.96 2.7767 0.0016 12 29 3.9 1.176 0.404 70.1 129 208 12 346 6549 7.6 13 26.96 2.7767 0.0016 12 29 3.9 1.176 0.404 70.1 129 208 12 346 6549 7.6 13 26.96 2.7767 0.0016 12 29 3.9 1.176 0.404 70.1 129 208 12 346 6549 7.6 13 26.96 2.7767 0.0016 12 29 3.9 1.176 0.404 70.1 129 208 12 346 6549 7.6 13 26.96 2.7767 0.0016 12 29 3.9 1.176 0.404 70.1 129 208 12 346	6529	7.9	12 14.14	2.7847	0.0016	12 9 8.5	1.070	0.405	81.8	134(1) 199 789 790	12 3456
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	6530	9.0	12 17.87	2.7920	0.0016	11 51 18.6	1.076	0.406	70.1	132 206	11 3416
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	6531	7.04	18 12 19.66	+2.7460	+0.0016	+13 43 51.0	+1.078	+0.399	70.5	190 210	13 3593
6534 8.8 12 34.81 2.7773 0.0016 12 27 28.2 1.100 0.404 81.8 134(\(\frac{1}{2}\)) 199 789 790 12 346 6535 6.7 12 38.75 2.7657 0.0016 12 55 59.6 1.106 0.402 70.1 129 208 12 346 6536 8.8 18 12 41.58 +2.8226 +0.0015 +10 35 37.9 +1.110 +0.410 69.5 49 126 10 346 6537 9.3 12 46.88 .2.7427 0.0016 13 52 7.5 1.118 0.399 82.0 212 R [13 359 6538 8.6 12 49.02 2.7520 0.0016 13 29 19.4 1.121 0.400 70.5 190 210 13 359 6540 8.1 12 56.14 2.7312 0.0016 14 19 53.3 1.131 0.397 70.5 188 212 14 348 6540 8.1 12 57.41 2.7546 0.0016 13 23 11.7 1.133 0.401 83.9 210 784 788 13 359 6541 9.0 18 12 59.43 +2.7262 +0.0016 13 23 11.7 1.136 +0.396 82.0 214 R [14 34 6542 8.9 13 1.95 2.7798 0.0016 12 21 24.7 1.140 0.404 81.8 134(\(\frac{1}{4}\)) 199 789 790 12 346 6543 8.8 13 2.37 2.7431 0.0016 13 51 11.5 1.140 0.399 70.5 188 212 13 360 6544 8.9 13 4.39 2.7910 0.0016 11 53 58.4 1.143 0.406 70.1 132 206 11 34 6546 8.7 18 13 14.90 +2.7519 +0.0016 11 37 16.5 1.152 0.407 83.8 81.8 117\(\delta((\frac{1}{4}\))) 190 789 790 12 346 6548 8.3 13 2.310 2.7264 0.0016 12 8 39.1 1.163 0.405 81.8 134(\(\frac{1}{4}\)) 190 789 790 12 346 6548 8.3 13 2.310 2.7264 0.0016 12 29 3.9 1.176 0.404 70.1 129 208 12 346 6549 7.6 13 26.96 2.7767 0.0016 12 29 3.9 1.176 0.404 70.1 129 208 12 346 6549 7.6 13 26.96 2.7767 0.0016 12 29 3.9 1.176 0.404 70.1 129 208 12 346 6549 7.6 13 26.96 2.7767 0.0016 12 29 3.9 1.176 0.404 70.1 129 208 12 346 6549 7.6 13 26.96 2.7767 0.0016 12 29 3.9 1.176 0.404 70.1 129 208 12 346 6549 7.6 13 26.96 2.7767 0.0016 12 29 3.9 1.176 0.404 70.1 129 208 12 346 6549 7.6 13 26.96 2.7767 0.0016 12 29 3.9 1.176 0.404 70.1 129 208 12 346 6549 7.6 13 26.96 2.7767 0.0016 12 29 3.9 1.176 0.404 70.1 129 208 12 346 6549 7.6 13 26.96 2.7767 0.0016 12 29 3.9 1.176 0.404 70.1 129 208 12 346 6549 7.6 13 26.96 2.7767 0.0016 12 29 3.9 1.176 0.404 70.1 129 208 12 346 6549 7.6 13 26.96 2.7767 0.0016 12 29 3.9 1.176 0.404 70.1 129 208 12 346 6549 7.6 13 26.96 2.7767 0.0016 12 29 3.9 1.176 0.404 70.1 129 208 12 346 6549 7.6 12 208 789 790 12 346 70.0016 70.0016 70.0016 7	6532	7.3 ⁶	12 21.53	2.8043	0.0016	11 20 58.5	1.081	0.408	83.8 81.8	117δ(])184 786 787	11 3417
6535 6.7 12 38.75 2.7657 0.0016 12 55 59.6 1.106 0.402 70.1 129 208 12 346 6536 8.8 18 12 41.58 +2.8226 +0.0015 +10 35 37.9 +1.110 +0.410 69.5 49 126 10 346 6537 9.3 12 46.88 .2.7427 0.0016 13 52 7.5 1.118 0.399 82.0 212 R [13 359 6538 8.6 12 49.02 2.7520 0.0016 13 29 19.4 1.121 0.400 70.5 190 210 13 359 6540 8.1 12 56.14 2.7312 0.0016 14 19 53.3 1.131 0.397 70.5 188 212 14 348 6540 8.1 12 57.41 2.7546 0.0016 13 23 11.7 1.133 0.401 83.9 210 784 788 13 359 6541 9.06 18 12 59.43 +2.7262 +0.0016 +14 32 2.7 +1.136 +0.396 82.0 214 R [14 348 6542 8.9 13 1.95 2.7798 0.0016 13 51 11.5 1.140 0.404 81.8 134(\frac{1}{4}) 199 789 790 12 346 6543 8.8 13 2.37 2.7431 0.0016 13 51 11.5 1.140 0.399 70.5 188 212 13 360 6544 8.9 13 4.39 2.7910 0.0016 11 53 58.4 1.143 0.406 70.1 132 206 11 342 6545 8.9 13 10.23 2.7977 0.0016 11 37 16.5 1.152 0.407 83.8 81.8 117\delta(\frac{1}{4}) 184 786 787 11 342 6546 8.7 18 13 14.90 +2.7519 +0.0016 +13 29 52.9 +1.159 +0.400 70.5 190 210 13 360 6548 8.38 13 23.10 2.7264 0.0016 12 8 39.1 1.163 0.405 81.8 134(\frac{1}{2}) 208 789 790 12 346 6548 8.38 13 23.10 2.7264 0.0016 14 31 31.4 1.170 0.396 70.5 186 214 14 348 6549 7.6 13 26.96 2.7767 0.0016 12 29 3.9 1.176 0.404 70.1 129 208 12 346 6549 7.6 13 26.96 2.7767 0.0016 12 29 3.9 1.176 0.404 70.1 129 208 12 346 6549 7.6 13 26.96 2.7767 0.0016 12 29 3.9 1.176 0.404 70.1 129 208			12 25.05	2.8242	0.0016	10 31 32.2	1.086	0.411	69.0	, -	10 3467
6536 8.8 18 12 41.58 +2.8226 +0.0015 +10 35 37.9 +1.110 +0.410 69.5 49 126 [13 359 6538 8.6 12 49.02 2.7520 0.0016 13 29 19.4 1.121 0.400 70.5 190 210 13 359 6540 8.1 12 56.14 2.7312 0.0016 13 23 11.7 1.133 0.401 83.9 210 784 788 13 359 6541 9.08 18 12 59.43 +2.7262 +0.0016 12 21 24.7 1.140 0.404 81.8 134(½) 199 789 790 12 346 6543 8.8 13 2.37 2.7431 0.0016 13 51 11.5 1.140 0.399 70.5 188 212 13 360 6544 8.9 13 4.39 2.7910 0.0016 11 53 58.4 1.143 0.406 70.1 132 206 11 342 6545 8.9 13 10.23 2.7977 0.0016 11 37 16.5 1.152 0.407 83.8 81.8 117δ(½) 184 786 787 11 342 6546 8.7 18 13 14.90 +2.7519 +0.0016 +13 29 52.9 +1.159 +0.400 70.5 180 210 13 360 6548 8.38 13 23.10 2.7264 0.0016 12 28 39.1 1.163 0.405 81.8 134(½) 208 789 790 12 346 6548 8.38 13 23.10 2.7264 0.0016 12 28 39.1 1.163 0.405 70.5 186 214 14 348 6549 7.6 13 26.96 2.7767 0.0016 12 29 3.9 1.176 0.404 70.1 129 208 12 346 6549 7.6 13 26.96 2.7767 0.0016 12 29 3.9 1.176 0.404 70.1 129 208 12 346 6549 7.6 13 26.96 2.7767 0.0016 12 29 3.9 1.176 0.404 70.1 129 208 12 346			-	1 . 1			_	1 1			12 3460
6537 9.3 12 46.88 .2.7427 0.0016 13 52 7.5 1.118 0.399 82.0 212 R [13 359 6538 8.6 12 49.02 2.7520 0.0016 13 29 19.4 1.121 0.400 70.5 190 210 13 359 6539 8.1 12 56.14 2.7312 0.0016 14 19 53.3 1.131 0.397 70.5 188 212 14 348 6540 8.1 12 57.41 2.7546 0.0016 13 23 11.7 1.133 0.401 83.9 210 784 788 13 359 6541 9.06 18 12 59.43 +2.7262 +0.0016 +14 32 2.7 +1.136 +0.396 82.0 214 R [14 348 6542 8.9 13 1.95 2.7798 0.0016 12 21 24.7 1.140 0.404 81.8 134(\frac{1}{2}) 199 789 790 12 346 6543 8.8 13 2.37 2.7431 0.0016 13 51 11.5 1.140 0.399 70.5 188 212 13 360 6544 8.9 13 4.39 2.7910 0.0016 11 53 58.4 1.143 0.406 70.1 132 206 11 342 6545 8.9 13 10.23 2.7977 0.0016 11 37 16.5 1.152 0.407 83.8 81.8 117\delta(\frac{1}{2}) 184 786 787 11 342 6546 8.7 18 13 14.90 +2.7519 +0.0016 +13 29 52.9 +1.159 +0.400 70.5 190 210 13 360 6547 7.07 13 17.77 2.7850 0.0016 12 8 39.1 1.163 0.405 81.8 134(\frac{1}{2}) 208 789 790 12 346 6548 8.36 13 23.10 2.7264 0.0016 14 31 31.4 1.170 0.396 70.5 186 214 14 348 6549 7.6 13 26.96 2.7767 0.0016 12 29 3.9 1.176 0.404 70.1 129 208 12 346 6549 7.6 13 26.96 2.7767 0.0016 12 29 3.9 1.176 0.404 70.1 129 208 12 346	6535	1	12 38.75				1.106	0.402	70.1		12 3461
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	6536	8.8		+2.8226	+0.0015	+10 35 37.9	+1.110	+0.410	69.5	49 126	10 3469
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$, ,			1.118				[13 3595]
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$				1						-	13 3597
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		_					_	1			14 3482
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	i 1	ō, I	-	1	0.0016	13 23 11.7	1.133	0.401			
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$				1 - 1			_	- 1		•	[14 3483]
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$				1	1						
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$				1 1				1 - 1			13 3600
6546 8.7 18 13 14.90 +2.7519 +0.0016 +13 29 52.9 +1.159 +0.400 70.5 190 210 13 360 6547 7.07 13 17.77 2.7850 0.0016 12 8 39.1 1.163 0.405 81.8 134(\(\frac{1}{4}\)) 208 789 790 12 346 6548 8.38 13 23.10 2.7264 0.0016 14 31 31.4 1.170 0.396 70.5 186 214 14 348 6549 7.6 13 26.96 2.7767 0.0016 12 29 3.9 1.176 0.404 70.1 129 208 12 346								1 1	-	-	11 3422
6547 7.07 13 17.77 2.7850 0.0016 12 8 39.1 1.163 0.405 81.8 134(1) 208 789 790 12 346 6548 8.38 13 23.10 2.7264 0.0016 14 31 31.4 1.170 0.396 70.5 186 214 14 348 6549 7.6 13 26.96 2.7767 0.0016 12 29 3.9 1.176 0.404 70.1 129 208 12 346			13 10.23	1		• • •	1.152	0.407	03.8 81.8		
6548 8.38 13 23.10 2.7264 0.0016 14 31 31.4 1.170 0.396 70.5 186 214 14 348 6549 7.6 13 26.96 2.7767 0.0016 12 29 3.9 1.176 0.404 70.1 129 208 12 346			-				-				13 3601
6549 7.6 13 26.96 2.7767 0.0016 12 29 3.9 1.176 0.404 70.1 129 208 12 346				1		•	_				
				1 1			_	1 1	-	_	14 3486
# 0550 # 0.7 # 13 34.99 2.0090 0.0015 # 11 7 27.0 1.188 0.408 # 09.0 49 120 # 11 342			•	1 11 11			-				
1 77 72 66 65 \$ BD 7 1 Schätz 78 80 \$ Nur 7 100 BD 05 4 BD 61 5 80 80 62 60 röthlich	0550				•						

¹ 7.7 7.2 6.6 6.5 ² BD 7.1; Schätz. 7.8 8.0 ⁸ Nur Z.190; BD 9.5 ⁴ BD 6.1 ⁵ 8.0 8.0 6.2 6.9, röthlich ⁶ Nur Z.214; BD 9.5 ⁷ 7.5 7.3 7.0 6.4 ⁸ BD 7.5

Ŋr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
6551	8.0 ¹	18h 13	45.87	+2:7929	+0.0015	+11°49' 12.2	+1:204	+0.406	70.2 70.1	117δ(½) 132 184 206	11°3427
6552	8.4	_	46.96	2.8314	0.0015	10 13 39.0	. 1	0.412	82.4	8 Beob.	10 3473
6553	8.7	13	54.87	2.7600	0.0016	13 10 11.1	1.217	0.401	70.5	190 210	13 3606
6554	8.9		55-49	2.7689	0.0016	12 48 29.3	1.218	0.402	81.8	134(1) 199 789 790	12 3476
6555	9.0	13	56.94	2.8341	0.0015	10 7 0.1	1.220	0.412	77.0	48 51 571 572	10 3475
6556	8.7	18 13	59.64	+2.7395	+0.0016	+14 0 0.7	+1.224	+0.398	70.5	188 212	13 3607
6557	8.8	14	25.70	2.7661	0.0015	12 55 24.0	1.262	0.402	70.1	129 208	12 3481
6558	8.8	. 14	29.02	2.7942	0.0015	11 46 9.2	1.266	0.406	83.8 81.8	1178(4) 184 786 787	11 3434
6559	8.22	14	41.73	2.8358	0.0015	10 2 59.6	1.285	0.412	76.8	48 51 511 570	10 3479
6560	8.9	14	43.04	2.8166	0.0015	10 50 49.4	1.287	0.409	69.0	49 126	10 3480
6561	8.6	18 14	49.69	+2.7127	+0.0016	+15 4 55.2	+1.297	+0.394	70.5	186 214	15 3431
6562	8.0	15	19.50	2.7455	0.0016	13 45 41.6	1.340	0.399	70.5	190 210	13 3612
6563	9.2	15	29.04	2.7827	0.0015	12 14 50.6	1.354	0.404	81.8	134(1) 199 789 790	12 3486
6564	8.9	15	29.95	2.7353	0.0016	1,4 10 33.1	1.355	0.397	70.5	188 212	[14 3495]
6565	8.5	15	42.94	2.7582	0.0015	13 15 1.7	1.374	0.401	70.5	190 210	13 3615
6566	9.1	18 15	43.11	+2.7760	+0.0015	+12 31 18.1	+1.374	+0.403	8.18	134(1) 199 789 790	12 3487
6567	9.1	15	59.61	2.7868	0.0015	12 4 47.4	1.398	0.405	90.5	789 790	12 3491
6568	8.2	16	21.59	2.7249	0.0015	14 35 58.0	1.430	0.396	70.5	186 188 212 214	14 3499
6569	8.9	16	23.81	2.8039	0.0014	11 22 33.3	1.434	0.407	83.8 81.8	117δ(1) 184 786 787	11 3440
6570	9.4	16	23.96	2.8040	0.0014	11 22 27.9	1.434	0.407	90.5	786 787	1 3440
*6571	8.68	18 16	30.75	+2.7358	+0.0015	+14 9 38.9	+1.444	+0.397	90.5	784 788	14 3502
6572	8.9	16	37.66	2.7306	0.0015	14 22 12.0	1.454	0.396	82.0	188 R	[14 3503]
6573	6.64	16	46.49	2.7896	0.0014	11 58 10.3	1.467	0.405	70.1	132 206	11 3442
6574	8.8	16	55.85	2.8068	0.0014	11 15 30.0	1.480	0.408	83.8 81.8	1178(]) 184786 787	11 3444
6575	8.5	· 16	58.02*	2.7777	0.0015	12 27 30.3	1.483	0.403	74.7	5 Beob.	12 3496
6576	7.65	18 17	10.01	+2.7165	+0.0015	+14 56 29.8	+1.501	+0.394	70.5	186 214	14 3506
6577	8.8	17	10.59	2.7881	0.0014	12 1 45.6	1.502	0.405	70.1	132 206	12 3499
6578	8.7	17	15.15	2.7173	0.0015	14 54 25.7	1.508	0.395	70.5	186 214	14 3507
6579	8.8	17	19.56	2.7783	0.0014	12 26 1.6	1.515	0.403	90.5	789 790	12 3502
6580	8.2 ⁶	17	29.89	2.8059	0.0014	11 17 56.6	1.530	0.407	83.8 81.8	117δ(]) 184 786 787	11 3446
6581	8.8	18 17	30.46	+2.7623	+0.0015	+13 5 19.3	+1.531	+0.401	70.1	129 208	13 3623
6582	8.8	17	37.36	2.7304	0.0015	14 22 53.3	1.540	0.396	70.5	188 212	[14 3510]
6583	7.27	17	38.96	2.7241	0.0015	14 38 16.6	1.543	0.395	83.9	212 784 788	14 3511
65848	8.8	17	47.06	2.7311	0.0015	14 21 15.4	1.555	0.396	83.9	212 784 788	14 3514
6585	9.9°	18	2.68	2.7379	0.0015	14 5 3.3	1.577	0.397	82.0	188 R	
6586	8.8	18 18	5.35	+2.8175	+0.0014	+10 49 10.3	+1.581	+0.409	69.0	49 126	10 3495
6587	8.2 10		6.04	2.7190	0.0015	14 50 46.5	1.582	0.395	70.5	186 214	14 3518
6588	8.0	18	6.20	2.8255	0.0014	10 29 14.6		0.410	92.6	784 R	10 3496
6589	8.5		16.67	2.7267	0.0015	14 32 13.8	L	0.396	80.6	212 791	14 3520
6590	7.911		17.13	2.8158	0.0013	10 53 36.0	1.598	0.409	69.0	49 126	10 3498
6591	8.9	18 18		+2.7133	+0.0015	+15 4 29.5		+0.394	70.5	186 214	15 3450
6592	8.9		25.74	2.7312	0.0015	14 21 18.4	1	0.396	83.9	212 788 791	14 3521
6593	9.0		36.91	2.7512	0.0014	13 32 47.4		0.399	70.1	129 208	13 3631
6594	8.5		45.93	2.8345	0.0013	10 7 3.4	1	0.411	77.0	48 51 571 572	10 3504
6595	8.6		47-43	2.7650	0.0014	12 59 2.3		0.401	81.8	134(1) 199 789 790	12 3511
6596	8.2	18 18		+2.7489	+0.0014	+13 38 25.8	+1.643	+0.399	70.5	190 210	13 3632
6597	8.8		49-99	2.7621	0.0014	13 6 14.5	1	0.401	70.1	129 208	13 3633
6598	9.3		52.47	2.7894	0.0014	11 59 6.8	1 .	0.405	70.1	132 206	[11 3452]
6599	8.9		20.59*	1	0.0013	11 1 59.4		0.408		49 126 R	[11 3455]
6600	8.0		20.65					_	70.5	188 212	14 3524
il .	1 B	D 7.3	BD .	7.4: Schät	z. 8.5 8.4	7.9 8.2 8 I	Dol. med.	4 BD	6.o 5]	BD 7.1 6 8.2 8.6	8.5 7.7

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.	
6601	8.6	18 ^h 19 ^m 27.07	+2:8126	+0.0013	+11° 1' 47.9	+1.700	+0"408	69.0	49 126	11°3456	
6602	8.8	19 27.17	2.7154	0.0015	14 59 47.6	1.700	0.394	70.5	186 214	14 3525	
6603	8.8	19 31.03	2.7149	0.0015	15 0 54.8	1.706	0.394	83.9	214 784 788	15 3460	
6604	8.8	19 44.66	2.7793	0.0014	12 24 12.2	1.726	0.403	81.8	134(1) 199 789 790	12 3518	
6605	8.1	19 52.17	2.7233	0.0015	14 40 54.0	1.736	0.395	70.5	186 214	14 3531	
6606	9.1	18 19 58.05	+2.7900	+0.0013	+11 57 57.4	+1.745	+0.405	70.1	132 206	11 3459	
6607	8.6	19 58.97	2.8100	0.0013	11 8 22.8	1.747	0.407	79.8	49 126 786 787	11 3460	
6608	8.7	20 1.11	2.8358	0.0013	10 3 55.6	1.750	0.411	77.7	48 51 647 727	10 3509	
6609	8.7	20 5.08	2.7408	0.0014	13 58 23.5	1.755	0.397	70.5	188 212	13 3642	
6610	8.7	20 9.85	2.7309	0.0014	14 22 31.0	1.762	0.396	70.5	188 212	14 3532	
6611	8.7	18 20 10.54	+2.7719	+0.0014	+12 42 31.8	+1.763	+0.402	70.1	129 208	12 3521	
6612	7.0	20 15.43	2.7180	0.0014	14 53 47.7	1.770	0.394	70.5	186 214	14 3533	
6613	8.5	20 39.20	2.8297	0.0012	10 19 30.1	1.805	0.410	69.0	49 126	10 3512	
6614	8.8	20 40.94	2.7990	0.0013	11 35 52.8	1.807	0.406	70.1	132 206	11 3462	
6615	8.8	20 45.33	2.8368	0.0012	10 1 39.2	1.814	0.411	77.7	48 51 648 728	10 3513	
6616	8.7	18 21 3.17	+2.8026	+0.0013	+11 26 55.8	+1.840	+0.406	83.8 81.8	117δ(]) 184 786 787	11 3465	
6617	8.o	21 16.68	2.7136	0.0014	15 4 47.4	1.859	0.393	90.5	784 788	15 3467	
6618	8.3	21 18.43	2.8102	0.0013	11 8 9.4	1.862	0.407		1178(1) 184 786 787		
6619	9.2	21 26.43	2.8011	0.0013	11 30 49.8	1.873	0.406	-	1178(1) 184 786 787	11 3467	
6620	9.01	21 34.09	2.7377	0.0014	14 6 25.2	1.884	0.397	78.2	188 214 R	[14 35 3 9]	
6621	8.9	18 22 9.51	+2.7830	+0.0013	+12 15 40.1	+1.936	+0.403	70.1	132 206	12 3533	
6622	8.6	22 11.51	2.7249	0.0014	14 37 43.9	1.939	0.395	70.5	186 214	14 3542	
6623	9.8	22 22.11	2.8102	0.0012	11 8 28.1	1.954	0.407	90.5	786 787		
6624	8.6	22 23.10	2.8103	0.0012	11 8 8.4	1.956	0.407	83.8 81.8	117δ(1) 184 786 787		
6625	8.9	22 31.68*	2.8099	0.0012	11 9 17.3	1.968	0.407	83.8 81.8	1 17 δ(]) 184 786 787	11 3474	
6626	8.9	18 22 39.12	+2.7676	+0.0013	+12 53 52.1	+1.979	+0.401	70.1	129 208	12 3538	
6627	8.82	22 41.86	2.8066	0.0012	11 17 25.7	1.983	0.406	81.9	184 R	[11 3476]	
6628	8.7	22 42.22	2.7826	0.0013	12 16 56.2	1.983	0.403	70.1	132 206	12 3539	
6629	8.8	22 44.68	2.7154	0.0014	15 0 55.4	1.987	0.393	70.5	186 214	15 3477	
6630	8.9	22 48.63	2.7517	0.0013	13 32 45.4	1.993	0.398	82.0	210 R	[13 3651]	
6631	8.8	18 22 54.61	+2.7463	+0.0013	+13 46 5.2	+2.001	+0.398	70.5	190 210	13 3652	
6632	8.6	23 0.69	2.8346	0.0012	10 7 36.6	2.010	0.410	77.7	48 51 648 728		
6633	8.4	23 2.62	2.8160	0.0012	10 54 4.7	2.013	0.408	69.0	49 126	10 3526	
6634	7.9	23 12.07	2.7999	0.0012	11 34 16.6*	2.027	0.405	83.8 81.8			
6635	8.28	23 12.87	2.7181	0.0014	14 54 36.4	2.028	0.393	70.5	186 214	14 3546	
6636	8.5	18 23 21.51	+2.7988	+0.0012	+11 36 58.5	+2.040	+0.405	70.1	132 206 ,	11 3479	
6637	8.0	23 21.65	2.8182	0.0012	10 48 44.3	2.041	0.408	79.8	49 126 784 788	1	
6638	8.6	23 31.59	2.7520	0.0013	13 32 24.7	2.055	0.398	70.5	190 210	13 3657	
6639 6640	8.3 7.5 ⁴	23 42.39	2.7936	0.0012	11 50 1.3 12 22 10.8*	2.071	0.404	81.8 81.8 81.8	1178(1) 184 786 787 134(1) 199 789 790		
1		23 43.14	†				0.402				
6641	7.5	18 23 43.54	+2.7462	1	+13 46 35.5	+2.072	+0.397	70.5	190 210	13 3658	
6642	9.2	23 46.72	2.7748	0.0012	12 36 35.0	2.077	0.402	70.1	129 208	12 3547	
6643 6644	8.7 7.4 ⁶	23 52.97	2.7686 2.8282	0.0013	12 51 43.3 10 23 57.7	2.086 2.101	0.401	70.1 68.5	129 208 48 51	12 3548	
6645	7.4 8.1	24 3.53 24 24.76	2.8111	0.0011	11 6 49.0	2.132	0.409	69.0	48 51 49 126	10 3532	
			i								
6646	8.9	18 24 42.05	+2.7480	+0.0013	+13 42 34.7	+2.157	+0.397	70.5	190 210	13 3662	
6647 6648	8.9 7.0 ⁷	24 43.35	2.8221	0.0011	10 39 25.8	2.159	0.408	81.5 81.8	126 R	[10 3536]	
6649	9.3	24 52.04 24 55.15	2.7769	0.0012	12 31 36.3 14 14 6.4	2.172 2.176	0.402	82.0	134(½) 199 789 790 188 R	12 3557 [14 3550]	
6650	8.7	24 56.75	2.7204	1		1 .	0.393		186 214	14 3552	
(₽D 6	D 9.5; 9 ^m 8 seq.	3:8 1'B. .5 6.7 6.5	- Ni	ır Z. 184; BD 9.3	•	BD 7.6	• გ.ი	8.1 7.2 6.9	BD 6.8	
	22 0	1.9 1	.5 0.1 0.5								

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec. Var.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
			saec	+		saec.			
6651	8.9	18h 25m 6!87	+2:8061 +0:00	, , , ,	+2.193	+0.406	81.9	184 R	[11°3489]
6652	9.0	25 9.31	2.7761 0.00	1 00 07 0	2.197	0.401	8.18	134(3) 199 789 790	8
6653	9.1	25 10.11	2.7501 0.00	1 00.	2.198	0.398	82.0	210 R	[13 3664]
6654	8.9	25 17.76	2.8062 0.00		2.209	0.406	83.8 81.8		11 3493
6655	8.0	25 27 .55	2.7631 0.00	13 5 49-3	2.223	0.399	70.1	129 208	13 3667
6656	9.0 ¹	18 25 27.66	+2.7632 +0.00	12 +13 5 29.8	+2.223	+0.399	70.1	129 208	13 3668
6657	9.0	25 31.85	2.7244 0.00		2.229	0.394	70.5	186 214	14 3558
6658	8.9	25 38.44	2.8303 0.00	10 19 14.0	2.239	0.409	90.5	784 788	10 3542
6659	9.1	25 43.12	2.7360 0.00		2.246	0.395	82.0	212 R	[14 3560]
6660	8.8	25 45·54	2.7443 0.00	13 52 3.7	2.249	0.397	70.5	188 214	13 3671
1666	8.8	18 25 45.74	+2.7909 +0.00	+11 57 20.0	+2.250	+0.403	70.1	132 206	11 3494
6662	8.5	25 54·57	2.8223 0.00		2.262	0.408	69.0	49 126	10 3544
6663	8.7	25 55.95	2.7525 0.00	*	2.264	0.398	70.1	129 208	13 3673
6664	8.8	26 21.52	2.7834 0.00		2.301	0.402	81.8	134(1) 199 789 790	12 3568
6665	8.02	26 25.64	2.7499 0.00		2.307	0.397	70.5	190 210	13 3677
6666	8.63		1	1	1	1		1	1 1
66674	8.8		+2.7853 +0.00		+2.328	+0.402	81.8	134(1) 199 789 790	12 3570
			2.8009 0.00		2.352	0.405	83.8 81.8		11 3502
6668	9.0	26 57.74	2.7853 0.00			0.402	81.8	134(1) 199 789 790	12 3572
6669	8.7 8.8	26 58.20	2.7973 0.00		2.354	0.404	70.1	132 206	11 3504
*6670	0,0	27 5.90	2.7479 0.00	13 43 35.8	2.366	0.397	70.5	190 210	13 3680
6671	8.9	18 27 7.94	+2.7754 +0.00	+12 36 9.8	+2.369	+0.401	80.3	129 208 789 790	12 3573
6672	9.1	27 16.50	2.7594 0.00	13 15 43.7	2.381	0.398	70.5	190 210	13 3681
6673	8.9	27 40.65	2,8210 0.00	10 43 8.9	2.416	0.407	69. 0	49 126	10 3560
6674	9.1	27 42.12	2.8032 0.00	11 27 33.6	2.418	0.405	83.8 81.8	1178(]) 184 786 787	11 3508
6675	8.9	27 44.50	2.7628 0.00	13 7 28.5	2.421	0.399	70.1	129 208	13 3684
6676	9.0	18 27 46.64	+2.8297 +0.00	+10 21 25.9	+2.425	+0.409	68.5	48 51	10 3562
6677	8.6	27 55.42	2.8299 0.00		2.438	0.408	68.5	48 51	10 3564
6678	8.6	28 2.52	2.7439 0.00	1	2.448	0.396	70.5	188 212	13 3685
6679	8.8	28 14.75	2.8319 0.00		2.465	0.409	78.7	5 Beob.	10 3568
6680	8.8	28 17.36	2.7802 0.00	· ·		0.401	81.8	134(1) 199 789 790	12 3579
6681	8.5	18 28 18.07	+2.8076 +0.00	1			83.8 81.8	117δ(]) 184 786 787	
6682	8.8	28 28.26	2.8286 0.00		+2.470	+0.405	-	48 51 784 788	11 3510
6683	8.8	28 28.39	2.8163 0.00		2.485 2.485	0.408	79.5	49 126	
6684	8.18	28 32.13	2.7323 0.00	1 00 .0	_	0.406	69.0	188 212	10 3571
6685	9.1	28 36.30	2.7734 0.00	1	2.490 2.497	0.394	70.5 82.0	208 R	14 3574
			i I		2.491	0.400			[12 3580]
6686	8.06		+2.7796 +0.00		+2.514	+0.401	81.8	134(1) 199 789 790	
6687	6.57	28 55.04	2.8193 0.00		2.524	0.407	69.0	49 126	10 3573
6688	8.5	28 55.58	2.7136 0.00		2.524	0.391	70.5	186 214	15 3511
6689	9.2	29 6.26	2.8062 0.00		2.540	0.405	90.5	786 787	
6690	8.8	29 7.32	2.8061 0.00	0 11 20 43.2	2.541	0.405	83.8 81.8	1178(1) 184 786 787	11 3513
6691	8.38	18 29 10.37	+2.7259 +0.00	2 +14 38 4.0	+2.546	+0.393	70.5	188 212	14 3577
6692	8.7	29 18.67	2.7771 0.00		2.558	0.400	81.8	134(1) 199 789 790	12 3583
6693	8.3	29 27.16	2.7168 0.00		2.570	0.392	70.5	186 214	14 3580
6694	8.9	29 55.40	2.7738 0.00	0 12 41 15.2	2.611	0.400	70.1	129 208	12 3586
6695	8.7	30 6.62	2.7880 0.00	0 12 6 19.4	2.627	0.402	81.8	134(1) 199 789 790	
6696	7.7	18 30 7.08	+2.7995 +0.00	0 +11 37 42.9	+2.628	+0.404	70.1	132 206	11 3518
6697	8.6	30 12.34	2.8103 0.00		2.635	0.405		117δ(1) 184 786 787	
66989	8.8	30 14.07	2.7895 0.00		2.638	0.402	81.8	134(1) 199 789 791	12 3591
6699	8.4	30 16.93	2.7965 0.00		2.642	0.403		132 206	11 3521
6700	7.9	30 20.14	2.8112 0.00			1 - 1	1	49 126	11 3523
	-						-		j
		. 129 blau		Schätz. 8.0 8.0, Re	tr. 1893 Ju	uni 14 7.0		³ Z. 790	
1	9.5	praec. 10 ⁸ 1!3 A.	⁶ BD 7.5	6 8.4 8.4 8.0 7.	5 ' 7	.0 6.0	8 BD 7.	8 • 10 ^m 5 seq. 7	.5 20"A.
li .									

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.:	Zonen	B.D.	
6701	8.8	18h 30m 31.67	+2:8341	+0:0009	+10°11'16"2	+2.663	+0.408	77.0	48 51 571 573	10° 3580	
6702	9.0	30 31.67	2.7544	1100.0	13 29 22.4	2.663	0.397	70.5	190 210.	13 3693	
6703	8.9	30 39.13	2.8218	0.0009	10 42 11.7	2.674	0.407	69.0	49 126.	10 3584	
6704	8.9	. 30 47.69	2.8146	0.0009	11 0 11.4	2.687	0.406	79.8	49 126 784 788	10 3585	
6705	8.5	30 48.14	2.7215	0.0011	14 49 45.8	2.687	0.392	70.5	186 214	14 3587	
6706	7.61	18 30 50.52	+2.7692	+0.0010	+12 53 6.0	+2,691	+0.399	70.1	129 208	12 3598	
6707	8.9	30 53.95	2.7663	0.0010	13 0 15.0	2.695	0.398	70.1	129 208	12 3599	
6708	8.9	30 54.21	2.7974	0.0010	11 43 15.1	2.696	0.403	70.1	132 206	11 3526	
6709	8.8	30 56.92	2.8274	0.0009	10 28 12.9	2.700	0.407	69.0	49 126	10 3586	
6710	8.8	31 6.89	2.8347	0.0009	10 9 58.6	2.714	0.408	77.0	48 51 571 573	10 3588	
	8.7		+2.7835	_			ł	8.18	134(1) 208 789 790		
6711	8.7	18 31 10.31 31 15.18	2.8010	0.0010	+12 17 46.1	+2.719 2.726	+0.401	70.I	134(1) 208 789 790	12 3601 11 3528	
6713	6.83	31 21.81	2.8071	0.0009		2.736	0.403	83.8 81.8		11 3530	
6714	8.8	31 27.39	2.8266	0.0009	11 19 4.9		0.407	81,5	126 R	[10 3593]	
6715	7.33	31 29.34	2.8088	0.0009	11 15 4.9	2.744 2.746	0.404	83.8 81.8		11 3531 ;	
	1	_				_		_		i	
6716	7.74	18 31 30.35	+2.7866	+0.0010	+12 10 11.4*	+2.748	+0.401	81.8	134(1) 208 789 790	12 3604	
6717	8.6	31 31.13	2.7303	1100.0	14 28 43.0	2.749	0.393	70.5	188 212	14 3592	
6718	8.8	31 38.13	2.8013	0.0009	11 33 50.7	2.759	0.403	70.1	132 206	11 3532	
6719	8.8	31 44.62	2.7586	0.0010	13 19 24.5	2.769	0.397	70.5	190 210	13 3696	
6720	8.7	31 46.81	2.7293	1100.0	14 31 10.5	2.772	0.393	70.5	186 214	14 3595	
6721	9.1	18 31 49.27	+2.7291	1 100.0+	+14 31 48.3	+2.776	+0.393	82.0	214 R		
6722	.8.2	31 51.68	2.7232	0.0011	14 46 7.3	2.779	0.392	70.5	186 214	14 3596	
6723	8.6	31 58.91	2.8067	0.0009	11 20 29.7	2.789	0.404	83.8 81.8	1178(]) 184 786 787	11 3534	
6724	8.6	32 18.98*	2.8282	0.0008	10 26 51.7	2.819	0.407	79.5	48 51 784 788	10 3599	
6725	9.2	32 19.94	2.8283	0.0008	10 26 32.0	2.820	0.407	90.5	784 788		
6726	8.5	18 32 21.82	+2.7210	+0.0011	+14 51 40.2	+2.823	+0.392	70.5	186 214	14 3599	
6727	8.6	32 26.02	2.7399	0.0010	14 5 39.5	2.828	0.394	70.5	188 212	14 3600	
6728	9.1	32 27.61	2.8071	0.0009	11 19 46.5	2.831	0.404	83.8 81.8	117δ(]) 184 786 787	11 3536	
6729	8.3	32. 31.45	2.7162	1 100.0	15 3 23.5	2.836	0.391	70.5	186 214	15 3525	
6730	8.o ⁶	32 39.46	2.7356	0.0010	14 16 25.1	2.848	0.394	70.5	188 212	·14 3602	
6731	9.0	18 32 43.44	+2.8314	+0.0008	+10 18 52.3	+2.854	+0.407	69.0	49 126	10 3603	
6732	8.7	32 52.39	2.8049	0.0009	11 25 22.8	2.867	0.403	70.1	132 206	11 3539	
6733	9.1	32 52.59	2.7901	0.0009	12 2 14.2	2.867	0.401	81.8	134(1) 199 789 790	12 3610	
6734	8.9	32 52.89	2.7572	0.0010	13 23 30.0	2.867	0.397	70.5	190 210	13 3700	
6735	7.67	32 54.40	2.7183	0.0011	14 58 29.3	2.870	0.391	70.5	186 214	14 3603	
	8.0	18 33 14.46	+2.8171	40,0008	±10 ff 22	+2.898	-0.405	00.5	784 788	IO 2608	
6737	8.0 8.9	33 22.84	2.7586	0.0010	+10 55 3.2 13 20 24.5	2.910	0.397	90.5 70.5	190 210	13 3702	
6738	9.0	33 42.26	2.7235	0100.0	14 46 25.4	2.939	0.392		186 214	14 3605	
6739	8.8	33 43.25	2.8087	0.0008	11 16 12.7	2.940	0.404			11 3545	
*6740	8.8	33 44.38	2.7994	0.0009	11 39 24.9	2.942	0.402	70.1	132 206	11 3546	
1 1	8.8		1							1	
6741	8.68	18 33 46.59	+2.8041	+0.0009	+11 27 37.2	+2.945	+0.403	-	, ,		
6742 6743	9.2	33 47·95 33 57.88	2.7972	0.0009	11 45 0.8	2.947	0.402	70.1 81.8	132 206	11 3548 12 3613	
6744	9.2	33 57.88	2.7722	0.0009	12 46 59.5 11 0 15.9	2.961	0.398	69.0	134(1) 199 789 790 49 126	10 3615	
6745	7.99	34 9.40	2.7186	0.0001	14 58 34.3	2.977 2.978	0.405	70.5	186 214	14 3606	
1 1		-	1				1		_		
6746	8.1	18 34 17.28	+2.7415	+0.0010	+14 2 45.2	+2.989	+0.394	70.5	188 212	14 3607	
6747	8.7	34 21.13	2.7505	0100.0	13 40 53.9	2.995	0.395	70.5	190 210	13 3703	
6748 7.7 ¹⁰ 34 29.72 2.7927 0.0009 11 56 29.0 3.007 0.401 70.1 132 206 11 35 6749 8.2 ¹¹ 34 36.48 2.7608 0.0009 13 15 26.2 3.017 0.397 70.5 190 210 13 37											
	7.8		1 -	-			1			13 3704	
6750		34 49.44	2.8189		10 51 4.4	3.035	_		49 126	10 3617	
	¹ B: ⁸ BD 7		BD 6.3 5 8 1	⁸ 7.5 BD 8.0	5 7.8 7.0 6.8; B 9 BD 6.9	D 6.5	4 8. 6.7	1 8.1 7.7 5	7.0; BD 8.2	BD 9.1	

Nr.	Gr.	A.R. 1	875	Praec.	Var. saec.	Decl.	1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
6751	8.3	18h 35m	0.81	+2:7887	+0:0009	+12°	6' 38!8	+3.052	+0.400	81.8	134(1) 199 789 790	12° 3614
6752	8.5		11.46	2.7695	0.0009	1	54 13.1	3.067	0.398	70.1	129 208	12 3616
6753	8.9	35	11.58	2.7334	0.0010	14 2	3 7.3	3.067	0.393	82.0	186 R	[14 3609]
6754	7.9 ¹	35	19.17	2.7891	0.0008	12	5 40.0	3.079	0.401	81.8	134(1) 199 789 790	12 3618
6755	6.62	35	39.81	2.7886	0.0008	12	7 10.6	3.108	0.400	81.8	134(1) 199 789 790	12 3619
6756	8.8	18 35	40.81	+2.7755	+0.0009	+12 3	39 36.0	+3.109	+0.398	70.1	129 208	12 3620
6757	8.33		44.04	2.7708	0.0009		31.3	3.114	0.398	70.1	129 208	12 3622
6758	8.9		47.01	2.8275	0.0007	10 3	30 0.8	3.119	0.406	68.5	48 51	10 3622
6759	9.6	35	51.70	2.7347	0.0010	14 2	20 9.2	3.125	0.393	82.0	212 R	
6760	7.34	36	1.00	2.7882	0.0008	12	8 16.2	3.139	0.400	81.8	134(1) 199 789 790	12 3623
67615	8.1	18 36	15.37	+2.8001	+0.0008	+11 3	38 45.3	+3.159	+0.402	83.8 81.8	117δ(1) 184 786 787	11 3564
6762	9.1	_	15.87	2.7948	0.0008	11 5	_	3.160	0.401	80.3	132 206 787 791	11 3565
6763	8.7	36	18.45	2.7344	0.0010	14 2	8.5	3.163	0.392	74.5	5 Beob.	14 3612
6764	9.0	36	33.85	2.7949	0.0008	11 5	1 49.0	3.186	0.401	70.1	132 206	11 3569
6765	8.5	36	34.89	2.7354	0.0009		8 52.2	3.188	0.392	77.2	188 212 784	14 3613
6766	8.6	18 36	40.76	+2.7447	+0.0000	+13 5	56 6.1	+3.195	+0.394	70.5	188 212	13 3709
*6767	9.0	_	49.98	2.7981	0.0008	11 4		3.209	0.401	80.3	132 206 786 787	
•6768	9.4	36	50.02	2.7979	0.0008		14 36.9	3.209	0.401	90.5	786 787	,
*6769	9.9	36	50.32	2.7979	0.0008		4 30.7		0.401	93.1	786 R	[11 3570]
6770	7.46	36	57.36	2.7167			4 45.2	3.220	0.390	70.5	186 214	15 3537
	7.97	_		1 1	+0.0010				i		186 214	
6771		٠.	3.99	2.7568			13 15.0 26 45.4	+3.229	+0.391	70.5	190 210	14 3615 13 3713
	7.9 9.0	37	9.49 18.25	2.7735	0.0009			3.237	0.395	70.5 81.8	134(1) 199 789 790	12 3627
6773 6774	9.0	37	•	2.8172			15 27.0 56 31.5	3.250 3.268	1	69.0	49 126	10 3628
6775	8.9	37 37	30.73 40.92	2.7812	· ·		30.4	3.282	0.404	74.7	5 Beob.	12 3629
li i							_	_			_	
6776	9.0		42.56	+2.7806	i		28 10.9	+3.285	+0.399	83.9	199 789 790	12 3630
6777	8.4	37	44.27	2.7948			52 46.6	3.287	0.401	80.3	132 206 786 787	11 3575
6778	8.6	37	51.65	2.8316			8.18	3.298	0.406	68.5	48 51	10 3631
6779	9.0	37	56.93	2.8114			11 25.8	3.305	0.403	90.5 86.3	1178(1) 787 791	11 3577
6780	7.08		58.82	2.8212	,	10 4	£6 38.9	3.308	0.404	69.0	49 126	10 3633
6781	7.08	18 38	7.24	+2.7909			2 43.1	+3.320	+0.400	81.8	134(1) 199 789 790	12 3631
6782	8.4	38	7.37	2.7661	0.0008	_	4 18.4	3.320	0.396	70.5	190 210	13 3722
6783	8.9	38	15.07	2.7770			37 14.9	3.332	0.398	70.1	129 208	12 3634
6784	8.8	38	15.49	2.8227	0.0007	10 4		3.332	0.404	69.0	49 126	10 3634
6785	8.5	38	17.41	2.8138	0.0007	11	5 26.7	3.335	0.403	80.3	132 206 786 787	11 3581
6786	8.9	18 38	19.21	+2.8010	+0.0007	+11 3	37 34.2	+3.338	+0.401	76.9	132 206 791	11 3582
6787	8.6		21.02	2.7989	0.0007		12 46.7	3.340	0.401	78.4	134(1) 206 791	11 3583
6788	8.7		41.51	2.8124	0.0007		9 10.9	3.370	0.403		1178(1) 787 791	11 3584
6789	8.8		43.80	2.7611	0.0008	-	7 3.5	3.373	0.395	70.5	190 210	13 3725
6790	9.4	38	51.60	2.8082	0.0007	. 11 1	19 42.3	3.384	0.402	81.9	184 R	- ,
6791	8.6	18 38	53.76	+2.8156	+0.0007	+11	1 6.7	+3.387	+0.403	69.0	49 126	10 3638
6792	8.8		3.87	2.7364		14 1	7 59.8	3.402	0.392	70.5	188 212	[14 3620]
6793	8.8	39	18.43	2.7532	_		36 42.5	3.423	0.394	80.5	190 210 784 788	13 3730
6794	9.2	39	20.27	2.8085	0.0007	11 1	19.0	3.425	0.402	81.9	184 R	[11 3587]
6795	8.1	39	36.52	2.8050	0.0007	11 2	28 12.7	3-449	0.401	90.5	786 787	11 3589
6796	8.8	18 39	40.13	+2.7500	+0.0008	+13 4	4 56.6	+3.454	+0.393	70.5	190 210	13 3733
6797	9.2	-	46.62	2.8147		_	3 53.8	3.463	0.403		184 R	[11 3591]
6798	8.7		51.62	2.7657			6 15.6	3.470		70.5	190 210	13 3736
6799	8.6		52.34	2.7368			7 25.6	3.471	0.392	70.5	188 212	14 3626
6800	7.210		52.84	2.8075	0.0006	11 2	22 4.3	3.472		90.5 86.3	1178(1) 786 787	
i l	ιρ	4 8.2 7.2	7.0		.0 6.3 5.9	. 8	BD 7.7	4 -, -	7 7.2 66	7.6; BD 6	.7 5 9 ^m 2 praec.	118 7"A.
	BD 6		BD 6.		.0 0.3 3.9 7.5 6.5; 2				7.5? 6.7		O BD 6.7	/
		-		-	•				'	•	•	

Nr. Gr. A.R. 1875 Praec. Var. Decl. 1875 Praec. Var. Ep. Zonen B.I												
Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec. Var. saec.	Decl. 1875	Praec. Va	i r.n.	Zonen	B. D.				
6801	9.8	18h 39m 54:18	+2:8388 +0:0006	+10° 3' 12",1*	+3.474 +0.4	106 85.1	511 570	[10° 3645]				
6802	8.4	40 18.52	2.7601 0.0008	13 20 22.2		395 70.5	190 208 210	13 3739				
6803	8.8	40 27.38	2.8143 0.0006	11 5 21.7	3.522 0.4	90.5 86.3	117δ(1) 786 787	11 3598				
6804¹	9.0	40 37.46	2.7783 0.0007	12 35 22.1	3.536 0.3	397 78.3	134(1) 199 789	12 3646				
6805	8.7	40 43.58	2.8243 0.0006	10 40 7.4	3.545 0.4	104 69.0	49 126	10 3649				
6806	8.5	18 40 47.04	+2.7929 +0.0007	+11 59 5.9	+3.550 +0.3	83.9	206 786 791	11 3599				
6807	7.62	41 2.12	2.7825 0.0007	12 25 18.1		398 81.8	134(1) 199 789 790					
6808	7.98	41 11.29	2.7834 0.0007	12 23 2.1		81.8	134(1) 199 789 790	•				
6809	8.5	41 17.56	2.8254 0.0006	10 37 50.1*		104 79.8	49 126 784 788					
6810	8.9	41 17.88	2.8379 0.0005	10 6 11.4		06 85.2	511 570 573	[10 3656]				
6811	9.1	18 41 23.80	+2.7604 +0.0007	+13 20 17.2	+3.603 +0.3	82.0	208 R	13 3748				
6812	9.0	41 36.22	2.7608 0.0007	13 19 30.0		394 70.3	129 190 208 210					
6813	8.8	41 37.50	2.8155 0.0006	11 2 53.9		102 74.7 74.2	5 Beob.	11 3604				
6814	8.7	41 40.67	2.7985 0.0006	11 45 38.8		100 . 70.1	132 206	11 3605				
6815	8.7	41 49.71	2.7265 0.0008	14 44 6.4		389 70.5	186 214	14 3643				
				1			· ·					
6816	8.5	18 41 52.59	+2.7855 +0.0007	+12 18 15.7	+3.644 +0.3		134(1) 199 789 790					
6817 6818	9.0 7.24	41 52.73 41 56.66	2.8349 0.0005	10 13 53.8		to5 68.5	48 51	[10 3659]				
6819			2.7613 0.0007 2.8160 0.0006	13 18 25.4		394 70.3 402 69.0 69.1	129 190 208 210					
6820	7·4 8.3	42 1.55 42 4.10	2.8160 0.0006 2.8167 0.0006	11 1 42.2 11 0 1.6		· 1 .	49 117δ(½) 126 49 126	11 3608				
i i						102 69.0	49 126	10 3660				
6821	8.6	18 42 8.15*	+2.8346 +0.0005	+10 14 58.4	+3.666 +0.4	. •	48 51 511 570	10 3662				
6822	8.5	42 20.42	2.8285 0.0005	10 30 20.3		104 69.0	49 126	10 3663				
6823	8.9	42 28.93	2.8028 0.0006	11 35 18.4	1	100 70.1	132 206	11 3611				
*6824	8.3	42 34.86	2.8258 0.0005	10 37 24.7		103 69.0	49 126	10 3665				
6825	8.7	42 40.45	2.8397 0.0005	10 2 13.8	3.713 0.4	105 79.9	5 Beob.	10 3667				
6826	8.7	18 43 0.70	+2.8064 +0.0006	+11 26 33.8	+3.742 +0.4	400 83.8 81.8	1178(1)184786787	11 3613				
6827	8.7	43 3.16	2.7183 0.0008	15 4 50.3	3.745 0.3	388 70.5	186 214	15 3575				
6828	8.5	43 12.03	2.7978 0.0006	11 48 18.0	3.758 o.3	399 70.1	132 206	11 3616				
6829	8.5	43 17.75	2.8123 0.0005	11 11 54.9	3.766 0.4	to 1 85.5 83.7	5 Beob.	11 3617				
6830	8.7	43 21.18	2.7786 0.0006	12 36 24.7	3.771 0.3	396 69.9	129 134(1) 199	12 3661				
*6831	8.5	18 43 21.49	+2.7673 +0.0007	+13 4 32.9	+3.771 +0.3	395 70.3	129 190 208 210	13 3764				
6832	8.8	43 22.48	2.7673 0.0007	13 4 24.8) ·	395 70.1	129 210	13 3765				
6833	8.2	43 25.11	2.7605 0.0007	13 21 14.4		70.5	190 210	13 3766				
6834	7.3	43 29.52	2.7322 0.0008	14 31 7.2	3.783 o.3	390 70.5	188 212	14 3654				
6835	8.6	43 33.55	2.7161 0.0008	15 10 35.2	3.789 0.3	387 70.5	186 214	15 3580				
6836	8.8	18 43 34.43	+2.8105 +0.0005	+11 16 31.0	+3.790 +0.4	101 83.8 81.8	117δ(ξ) 184787 791	1				
6837	8.8	43 36.68	2.7743 0.0006	12 47 13.2		396 70.1	129 208	12 3663				
6838	8.7	43 40.26	2.7931 0.0006	12 0 15.1*		398 80.3	132 206 787 791					
6839	8.7	43 44.03	2.7793 0.0006	12 34 40.0	i - I	396 83.9	210 789 790	12 3668				
6840	9.98	43 44.68	2.8123 0.0005	11 12 5.6		92.6	794 R					
6841	8.26	18 43 46.05	+2.8048 +0.0005	+11 30 56.6	+3.807 +0.4		117δ(1) 184 786 791	11 3621				
6842	8.37	43 49.80	2.8318 0.0004	10 22 46.3		104 68.5	48 51	10 3675				
6843	9.5	43 49.95	2.8124 0.0005	11 11 52.4	_	101 92.6	787 R	[11 3623]				
6844	8.0	43 50.73	2.8281 0.0005	10 32 7.5	_	103 90.5	784 788	10 3677				
6845	8.9	43 51.36	2.8390 0.0004	10 4 29.3		105 88.0	571 573 784 788					
6846	8.6					`	}					
6847	8.2	18 43 54.14	+2.7672 +0.0007 2.8165 0.0005	+13 5 7.5	+3.818 +0.3		190 208 210	13 3769				
6848	8.6	43 56.45	1 - 1	11 1 33.4*		69.0	49 126	11 3624				
6849 ⁸		43 57.07 44 3.94	2.8009 0.0005 2.7476 0.0007	11 40 48.2		399 70.1	132 206 188 212	11 3626				
6850		44 6.55	2.8297 0.0004	13 53 36.9 10 28 23.4		392 70.5 403 68.5	48 51	13 3771 10 3678				
	_			• •		. •		i i				
11	, 9,	"4 praec. 2:3 2" E	s. ×8.08.06.9	7.7 8 8.5 8	.1 7.3 7.6	* 7.0 7.7 7.5	6.7: BD 6.7	9.4 10.5				

¹ 9^m4 praec. 2^m3 2^mB. ² 8.0 8.0 6.9 7.7 ⁸ 8.5 8.1 7.3 7.6 ⁴ 7.0 7.7 7.5 6.7; BD 6.7 ⁵ 9.4 10.5 ⁶ 8.6 8.7 8.0 7.5 ⁷ BD 7.5; Schätz. 8.4 8.2 ⁸ 9^m0 praec. 3^m0 15^mA.; 9^m3 praec. 2^m8 60^mB.

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec. Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.		
6851	8.6	18h 44m 8:71	+2.7288 +0.0008	+14°40' 4"1	+3!839 +	+o."389	70.5	186 214	14° 3657		
68521	8.8	44 12.74	2.7823 0.0006	12 27 40.2	3.845	0.396	78.3	134(1) 199 789	12 3674		
6853	7.8	44 21.37	2.7167 0.0008	15 9 50.6	3.857	0.387	70.5	186 214	15 3584		
6854	7.42	44 23.91	2.8082 0.0005	11 22 46.7	3.861	0.400	83.8 81.8	1178(1) 184 786 787	11 3630		
6855	8.7	44 27.48	2.7505 0.0007	13 46 42.8	3.866	0.392	70.5	190 210	13 3774		
6856	8.6	18 44 28.88	+2.7408 +0.0007	+14 10 40.9	+3.868 +	+ 0.390	70.5	188 212	14 3658		
6857	8.18	44 31.55	2.7858 0.0006	12 18 57.2	3.872	0.397	81.8	134(1) 199 789 790	12 3676		
6858	8.5	44 35-55	2.7454 0.0007	13 59 25.4	3.877	0.391	70.5	188 212	13 3776		
6859	8.8	44 40.39	2.7834 0.0006	12 25 5.3	3.885	0.396	81.8	134(1) 199 790 791	12 3677		
686o	8.9	44 47.77	2.8290 0.0004	10 30 19.6	3.895	0.403	68.5	48 51	10 3683		
*6861	4	18 44 52.81	+2.8213 +0.0005	+10 49 54.2	+3.902	1-0.402	69.0	49 126	10 3685		
6862	8.7	45 2.78	2.8233 0.0004	10 44 57.9	3.917	0.402	79.8	49 126 784 788	10 3687		
6863	8.6	45 15.58	2.7931 0.0005	12 1 17.1	3.935	0.398	70.1	132 206	12 3682		
6864	8.9	45 15.92	2.8374 0.0004	10 9 22.7*	3-935	0.404	68.5	48 51	[10 3694]		
6865	8.8	45 20.73	2.7241 0.0007	14 52 26.8	3.942	0.388	70.5	186 214	14 3664		
6866	8.7	18 45 23.61	+2.7391 +0.0007	+14 15 32.3	+3.946 -	+0.390	70.5	188 212	14 3665		
6867	8.8	45 26.95	2.7626 0.0006	13 17 28.5*	3.951	0.393	70.5	190 210	[13 3781]		
6868	8.4	45 29.71	2.7355 0.0007	14 24 24.0	3.955	0.389	70.5	186 188 212 214	14 3667		
6869	8.7	45 32.38	2.7629 0.0006	13 16 46.3	3.959	0.393	70.5	190 210	13 3782		
6870	9.3	45 34.68	2.7249 0.0007	14 50 29.3	3.962	0.388	90.5	784 788	14 3670		
*6871	8.9	18 45 41.39	+2.8371 +0.0004	+10 10 26.6	+3.971 +	+0.404	88.9	570 788 791	10 3699		
6872	9.2	45 51.73	2.7357 0.0007	14 24 15.2	3.986	0.389	82.0	212 R	[14 3673]		
6873	8.2	45 58.57	2.7608 0.0006	13 22 15.3	3.996	0.393	70.5	190 210	13 3783		
6874	8.58	46 4.89	2.8263 0.0004	10 37 55.6	4.005	0.402	69.0	49 126	10 3703		
6875	8.5	46 12.32	2.7816 0.0006	12 30 36.1	4.016	0.396	81.8	134(1) 199 789 790	12 3691		
6876	8.5	18 46 17.43	+2.8022 +0.0005	+11 38 58.9	+4.023	+0.399	83.8 81.8	117δ(1) 184 786 787	11 3642		
6877	6.86	46 18.16	2.7501 0.0006	13 49 2.9	4.024	0.391	70.5	190 210	13 3787		
6878	9.2	46 22.22	2.7928 0.0005	12 2 40.4	4.030	0.397	82.0	206 R	[12 3692]		
6879 ⁷	8.8	46 22.92	2.7728 0.0006	12 52 50.4	4.031	0.394	70.1	129 208	12 3693		
688o	8.o ⁸	46 30.66	2.7861 0.0005	12 19 28.5	4.042	0.396	8.18	134(1) 199 789 790	12 3694		
6881	6.79	18 46 36.47	+2.7364 +0.0007	+14 23 14.2	+4.050 +	+0.389	77.2	188 212 791			
688210	9.5	46 37.41	2.7364 0.0007	14 23 12.8	4.051	0.389	92.0	791 R	14 3680		
6883	8.2	46 51.35	2.7494 0.0006	13 51 13.2	4.072	0.391	70.5	188 190 210 212	13 3795		
6884	8.4	46 52.05	2.8391 0.0003	10 5 46.6	4.073	0.404	81.4	6 Beob.	10 3706		
6885	9.1	46 52.40	2.7364 0.0007	14 23 15.9	4.073	0.389	92.6	788 R	14 3684		
*6886	1.01	18 46 57.18	+2.7842 +0.0005	+12 24 39.3	+4.080 +	+0.396	92.6	789 R			
*6887	8.7	46 57.24	2.7841 0.0005	12 24 55.9	4.080	0.396	81.8	134(1) 199 789 790	12 3696		
6888	9.0	47 0.96	2.7935 0.0005	12 1 17.5	4.085	0.397	70.1	132 206	11 3647		
6889	9.0	47 1.12	2.7487 0.0006	13 53 2.8	4.085	0.391	90.6	791 793	13 3797		
6890	8.7	47 1.80	2.8014 0.0005	11 41 29.8	4.086	0.398	70.1	132 206	11 3648		
*6891	8.9	18 47 10.69	+2.8067 +0.0004	+11 28 14.1	+4.099 +	- 0.399	83.8 81.8	117δ(1) 184 786 787	11 3651		
6892	8.2	47 18.85*		10 1 40.8	4.111	0.404	81.5	6 Beob.	10 3709		
6893	1.6	47 32.96	2.7185 0.0007	15 7 42.6	4.131	0.386	70.5	186 214	[15 3607]:		
6894	8.8	47 33.74	2.7389 0.0006	14 17 44.2	4.132	0.389	90.6	788 794	14 3691		
6895	9.0	47 39-19	2.7408 0.0006	14 12 57.3	4.140	0.389	87.7	188 R(3)	[14 3692]		
6896	8.3	18 47 48.87	+2.7732 +0.0005	+12 52 33.1	+4.154 ,+	+0.394	70.1	129 208	12 3701		
6897	8.9	47 53.90	2.7190 0.0007	15 6 45.2	4.161	0.386	70.5	186 214	[15 3609]		
6898 8.9 47 54.59 2.8370 0.0003 10 11 56.4 4.162 0.403 85.1 511 570 [10 371]											
6899 8.7 47 56.99 2.8046 0.0004 11 33 54.2 4.165 0.398 70.1 132 206 11 3652											
6900 8.511 47 57.80 2.7740 0.0005 12 50 39.8 4.166 0.394 70.1 129 208 12 3707											
Ĭ	1 1	1 ^m praec. 1 ⁸ 5 15"	B.; 12 ^m praec. 3.5	2"A.; 12 ^m praec.	5.5 5"A.	2 8	3.0 7.7 7.2	6.7 3 8.6 7.0	8.8 8.2;		
	9 [™] 6 pr	aec. 2.7 33" B.	4 Dpl. 7.2 7.7	; med.	Dpl. med.		⁶ BD 5.9	7 9 ^m 1 seq. 3			
l '	8 8.6 8	3.4 7.0 8.0	9 6.7 7.5 6.0	10 10 seq. 4.0 i	n par.; 10 ^m	seq. 5.	o 40"A.	11 BD 7.8			
II .											

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.		
6901	8.9	18h 48m 5.59	+2.8104	+0.0004	+11°19' 20"9*	+4:177	+0.399	83.8 81.8	117δ(1) 184 786 787	11° 3653		
6902	8.7	48 8.59	2.8239	0.0003	10 45 7.9	4.182	0.401	69.0	49 126	10 3718		
6903	8.4	48 17.11	2.7193	0.0007	15 6 21.2	4.194	0.386	70.5	186 214	15 3612		
6904	8.6 ¹	48 23.83	2.7727	0.0005	12 54 24.6	4.203	0.393	70.1	129 208	12 3711		
6905	8.0 ²	48 27.08	2.7256	0.0007	14 51 9.2	4.208	0.387	70.5	186 214	14 3699		
6906	7.2	18 48 28.62	+2.8264	+0.0003	+10 39 9.6	+4.210	+0.401	69.0	49 126	10 3720		
6907	8.2	48 35.17	2.8305	0.0003	10 28 39.8	4.220	0.402	68.5	48 51	10 3721		
6908	7.68	48 36.33	2.7648	0.0005	13 14 6.5	4.221	0.392	70.5	190 210	13 3807		
*6909	8.74	48 39.58	2.8107	0.0004	11 18 51.5	4.226	0.399	83.8 81.8	117δ(1) 184 786 787	11 3656		
6910	8.3	48 41.70	2.7968	0.0004	11 54 9.6	4.229	0.397	70.1	132 206	11 3658		
6911	8.7	18 48 42.56	+2.8042	+0.0004	+11 35 33.8	+4.230	+0.398	83.9	206 786 787	11 3659		
6912	6.6	49 8.50	2.7177	0.0007	15 11 11.7	4.267	0.385	90.5	784 788	15 3615		
6913	8.9	49 14.17	2.7685	0.0005	13 5 24.7	4.275	0.393	70.1	129 208	13 3810		
6914	8.9	49 24.60	2.7711	0.0005	12 59 1.3	4.290	0.393	70.1	129 208	12 3718		
6915	9.8	49 30.66	2.7409	0.0006	14 14 9.0	4.299	0.388	87.7	212 R(3)	[14 3707]		
6916	8.7	18 49 34.29	+2.8281	+0.0003	+10 35 22.5	+4.304	+0.401	69.0	49 126	10 3727		
6917	9.3	49 40.33	2.7622	0.0005	13 21 21.9	4.313	0.392	90.5	784 788			
6918	8.8	49 41.08	2.7621	0.0005	13 21 37.9	4.314	0.391	90.5	784 788	13 3812		
6919	7.35	49 42.20	2.7693	0.0005	13 3 49.5	4.315	0.392	70.3	129 190 208 210	13 3813		
6920	9.0	49 46.43	2.7545	0.0005	13 40 49.4	4.321	0.390	70.5	190 210	13 3814		
6921	6.8	18 49 47.19	+2.7412	+0.0006	+14 13 38.4	+4.322	+0.388	70.5	188 212	14 3709		
*6922	8.8	49 56.55	2.7769	0.0005	12 44 57.5	4.336	0.393	70.1	129 208	12 3722		
6923	8.9	50 1.25	2.7430	0.0006	14 9 32.2	4.342	0.389	70.5	188 212	14 3710		
6924	8.7	50 15.62	2.7602	0.0005	13 27 1.0	4.363	0.391	70.5	190 210	13 3816		
6925	8.6	50 24.65	2.7407	0.0006	14 15 23.8	4.375	0.388	70.5	188 212	14 3713		
6926	8.7	18 51 19.18	+2.7578	+0.0005	+13 33 39.9	+4.453	+0.390	70.5	190 210	13 3823		
6927	8.5	51 22.63	2.8316	0.0002	10 27 35.6	4.458	0.401	68.5	48 51	10 3741		
6928	9.1	51 25.50	2.7992	0.0003	11 49 54.9	4.462	0.396	82.0	206 R	[11 3677]		
6929	7.76	51 26.61	2.7663	0.0005	13 12 31.1	4.464	0.391	70.5	190 210	13 3826		
6930	8.17	51 29.98	2.7311	0.0006	14 40 7.8	4.469	0.386	70.5	186 214	14 3719		
6931	8.9	18 51 30.18	+2.7273	+0.0006	+14 49 28.4	+4.469	+0.386	70.5	186 214	14 3718		
6932	8.7	51 34.61	2.7689	0.0004	13 6 5.8	4.475	0.392	70.1	129 208	13 3827		
6933	8.9	51 41.74*	2.7415	0.0005	14 14 24.2	4.485	0.388	87.7	212 R(3)	[14 3720]		
6934	9.2	52 0.32	2.7422	0.0005	14 13 6.1	4.511	0.388	88.9	212 R(4)	[14 3724]		
6935	8.8	52 16.90	2.7643	0.0004	13 18 10.5	4.535	0.391	70.5	190 210	13 3832		
6936	8.38	18 52 18.03	+2.7987	+0.0003	+11 51 41.6	+4.537	+0.395	70.1	132 206	11 3681		
6937	8.8	52 24.57	2.7220	0.0006	15 3 20.3	4.546	0.385	70.5	186 214	15 3636		
69389	9.1	52 42.80	2.7835	. 0.0004	12 30 25.1	4.572	I.	83.9	199 789 790	12 3741		
6939	8.710	52 49.61	2.7430	0.0005	14 11 45.9	4.582	0.387	70.5	188 212	14 3729		
*6940	8.7	52 50.30	2.7831	0.0004	12 31 26.5	4.583	0.393	70.1	129 134(½) 199 208	12 3742		
*6941	8.9	18 52 52.74	+2.7201	+0.0006	+15 8 22.8		+0.384	70.5	186 214	15 3640		
6942	6.3	53 2.67	2.7540	0.0005	13 44 24.3	4.600	0.389	70.5	188 212	13 3838		
6943	8.9	53 15.98	2.7584	0.0004	13 33 47.5	4.619		70.5	190 210	13 3840		
*6944	5.8	53 20.42	2.7609	0.0004	13 27 27.2	4.625	0.390	70.5	188 212	13 3841		
6945	8.311	53 31.73	2.7247	0.0005	14 57 36.7	4.641	0.384	70.5	186 214	14 3733		
6946	8.9	18 53 52.10	+2.8137	+0.0002	+11 14 47.4	+4.670			117δ(1) 184 786 787			
6947	8.6	53 52.35	2.7984	0.0003	11 53 32.4	4.671	0.395	83.9	206 786 787	11 3688		
6948	4.0	53 56.98	2.7263	0.0005	14 53 59.9	4.677	0.385	-3.7	Fund. Cat.	14 3736		
6949 7.7 53 59.29 2.8131 0.0002 11 16 23.3 4.681 0.397 83.8 81.8 1178(\frac{1}{2}) 184 786 787 11 368												
6950	8.8	53 59.61	2.7699		13 5 37.3	4.681	0.391		190 210	13 3850		
	•											
1		.7; nur Z. 206		8 BD 6.7 praec. 6:0	⁴ Röthlich 55"A. ¹⁰	BD 7.212 rot		⁶ BD 6.8 ¹ BD 7.7	⁷ BD 7.3; Schätz	. 0.0 5.2		

									•
Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec. Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
6951	8.8	18h 54m 3.58	+2.7250 +0.0005	+14°57'25.8	+4.687	+0.384	70.5	186 214	14°3737
6952	7.41	54 4.92		12 8 25.6	4.689	0.394	81.8	134(1) 199 789 790	
6953	8.9	54 5.99	2.8381 0.0001	10 12 42.7	4.690	0.400	85.1	511 570	[10 3754]
6954	9.12	54 10.24		12 43 4.2	4.696	0.392	90.5	789 790)
6955	7.18	54 11.42	1 _ 1	12 43 7.9	4.698	0.392	80.0	129 789	12 3750
1			'		1		* 0.6	186 230	
6956	8.74	U . 3	1	+14 44 22.9	+4.703	+0.385	70.6	6 Beob.	14 3739
6957	8.8	54 15.48	1	13 32 10.9*	1	0.389	77.2	784 788	13 3851
6958	9.0	54 16.31	1	13 31 55.7	4.705	0.389	90.5		13 3852
6959	8.7	54 21.80	1 171	14 35 2.0	4.712	0.386	90.5	788 791	14 3740
6960	8.6	54 25.91	2.7486 0.0004	13 59 11.0	4.718	0.387	70.5	188 212	13 3853
6961	8.9	18 54 26.17	+2.7752 +0.0003	+12 52 31.1*	+4.719	+0.391	76.1	134(1) 199 208 789	12 3751
6962	8.6	54. 33.96	2.7749 0.0003	12 53 23.3	4.730	0.391	70.1	129 134(1) 199 210	12 3752
6963	8.8	54 35.73	2.7199 0.0005	15 10 27.6	4.732	0.383	70.6	186 214 230	15 3651
6964	8.2	54 45.03	2.7949 0.0003	12 3 10.6	4.745	0.394	8 o .6	206 79 0	12 3754
6965	8.8	54 48.43	2.7708 0.0005	13 3 51.5	4.750	0.391	70.5	190 210	13 3858
6966	8.9	18 54 48.79	+2.8063 +0.0002	+11 34 14.1	+4.751	+0.396	80.5 78.3	117δ(1) 184 786	11 3691
6967	8.9	54 51.05		12 26 13.4	4.754	0.393	80.3	129 210 790 791	12 3756
6968	8.1	54 52.51	1 4 1	14 30 23.7	4.756	0.386	80.5	188 212 784 788	14 3744
6969	8.o	55 6.92	1	14 22 21.5	4.776	0.386	70.5	188 212	14 3745
6970	9.4	55 8.14	1	11 45 19.8	4.778	0.395	81.5	132 R	[11 3694]
09/0			1		!		_		
6971	8.5	18 55 8.58		+15 7 5.0	+4.779	+0.383	70.6	186 214 230	15 3653
6972	8.7	55 31.60	1 -	11 25 51.6	4.811	0.396	83.8 81.8		11 3697
6973	8.3	55 31.90	'	11 45 39.6	4.812	0.395	83.9	206 791 793	11 3699
6974	8.5	55 32.63		12 26 44.5	4.813	0.392	76.1	134(1) 199 208 793	12 3767
6975	8.5	55 39.32	2.7761 0.0003	12 51 17.2	4.822	0.391	83.6	129 789 790	12 3768
6976	8.7	18 55 42.06	+2.8103 +0.0002	+11 24 49.2	+4.826	+0.396	86.5 85.0	6 Beob.	11 3703
6977	8.8	55 50.03	"	12 26 4.6	4.837	0.392	81.8	134(1) 199 791 793	12 3769
6978	9.0	55 51.23		15 7 27.7	4.839	0.383	82.0	214 R	[15 3659]
6979	8.7	55 52.23		13 45 22.6	4.840	0.388	70.5	190 210	13 3864
6980	7.66	55 56.29	i .	11 16 42.3	4.846	0.396	83.9 81.8	117δ(1)184 791 794	11 3704
1869			1			10 200	70.7	129 208	١ .
. .	7.0 8.6	J		+12 21 50.0	+4.852	+0.392	70.1		12 3770
6982	1			10 34 49.3	4.865	0.398	69.0 81.8	49 126 134(1) 199 789 790	10 3761
6983	8.9	56 12.41 56 19.79		12 15 47.4 10 47 8.2	4.869	0.393	_	49 126	12 3771
6984	7.8				4.883		69.0	188 212	10 3762
6985	7.7			1 ' "	. •	0.386	70.5	.50 212	14 3750
6986	8.7	18 56 24.43	1	+13 14 38.5	+4.886	+0.389	70.5	190 210	13 3870
6987	9.1	56 35.37		12 23 6.5	4.902	0.392	70.1	129 208	12 3774
6988	8.6	56 40.53		13 25 50.6	4.909	0.389	70.5	190 210	13 3871
6989	7.8	56 54.10		14 23 14.3	4.928	0.385	70.6	186 214 228	14 3755
6990	8.8	56 58.17	2.7586 0.0003	13 36 27.5	4.934	0.388	70.5	188 212	13 3874
6991	9.3	18 56 59.87	+2.7378 +0.0004	+14 28 22.1	+4.936	+0.385	90.5	784 788	14 3756
6992	9.0	57 1.71	1	13 33 13.8	4.939	0.388	70.5	190 210	13 3875
6993	8.5	57 3.51	1711	10 17 0.0	ı		74.2	48 51 573	10 3768
6994	8.9	57 14.01	ŀ	13 2 19.0	1	0.390	70.1	129 208	13 3877
6995	8.7	57 14.13	. 1 12.	12 26 20.7		0.392	81.8	134(1) 199 789 790	12 3779
В	1	_		i i		1			
6996	8.5	18 57 20.58		+12 4 18.9	!	+0.393	70.1	132 206	12 3780
6997	8.7	57 21.64	- 1	12 29 6.1	4.967		70.1	129 212	12 3781
6998	9.0	57 27.60	1	13 29 15.2			83.9	210 784 788	13 3880
6999	9.0	57 32.29		14 59 5.1	4.982	0.383	82.0	186 R	[14 3759]
7000	8.8	57 34.70	2.7521 0.0004	13 53 12.9	4.985	0.387	70.5	188 212	13 3881
	1 8	.0 7.8 6.7 7.0;	röthlich ³ Bläu	lich 8 Röth	lich	4 BD 8.2	8 8	D 9.2 6 8.2 8.4	6.8 7.0

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec. Var. saec.	Decl. 1875	Ртаес.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
*7001	9.0	18h 57m 35:38	+2.7255 +0.0005	+14°59'17.3	+4.986	+0.383	70.6	186 214 228	14° 3760
7002	8.6	57 38.86	2.8357 0.0000	10 21 3.1	4.991	0.399	68.5	48 51	10 3769
7003	9.2	57 44-47	2.7598 +0.0003	13 34 4.8	4.999	0.388	70.5	190 212	[13 3884]
7004	8.2	57 59.61	2.7838 +0.0002	12 33 48.9	5.020	0.391	81.8	134(1) 199 789 790	12 3784
7005	8.8	58 0.12	2.7615 +0.0003	13 29 52.8	5.021	0.388	70.5	190 210	13 3887
7006	8.4	18 58 0.39	+2.8283 0.0000	+10 40 23.9	+5.022	+0.397	69.0	49 126	10 3773
7007	7.4	58 7.90	2.8179 +0.0001	11 7 12.0	5.032	0.396	80.3	132 206 786 787	
*7008	8.8	58 15.29	2.8225 +0.0001	10 55 23.8	5.043	0.396	69.0	49 126	10 3774
7009	8.5	58 16.36	2.7454 +0.0004	14 10 28.5	5.044	0.385	80.5	188 212 784 788	14 3766
7010 ¹	8.7	58 18.05	2.7379 +0.0004	14 29 15.4	5.046	0.384	8 0. 5	188 212 784 788	14 3767
*7011	8.8	18 58 22.02	+2.7352 +0.0004	+14 36 1.0	+5.052	+0.384	70.6	186 228	14 3768
7012	8.7	58 26.69	2.7836 +0.0002	12 34 31.6	5.059	0.391	70.1	129 208	12 3787
7013	8.7	58 27.32	2.7799 +0.0002	12 43 53.2	5.060	0.391	70.1	129 208	12 3788
7014	8.12	58 27.34	2.7276 +0.0004	14 55 0.8	5.060	0.383	70.6	186 214 228	14 3771
7015	7.78	58 35.53	2.7781 +0.0002	12 48 45.4*	5.071	0.390	80.3	129 208 789 790	
7016	9.1	18 58 41.75	+2.8381 0.0000	+10 15 34.5	+5.080	+0.398	68.5	48 51	[10 3776]
7017	8.9	58 46.12	2.7969 +0.0001	12 1 3.6	5.086	0.392	82.0	206 R	[11 3719]
7018	8.9	58 55.85	2.8115 +0.0001	11 24 5.8	5.100	0.394	81.9 79.5	117δ(½) 184 R	[11 3721]
7019	8.8	58 56.14	2.7523 +0.0003	13 53 53.9	5.100	0.386	70.5	188 212	13 3893
7020	8.8	59 5.77	2.8298 0.0000	10 37 14.8	5.114	0.397	69.0	49 126	10 3780
7021	8.7	18 59 16.84	+2.8390 0.0000			+0.398		48 51 575 583	10 3782
7021	8. ₄	59 20.01	2.8294 0.0000	+10 13 48.1	+5.130	0.397	77.1 69.0	48 51 575 583 49 126	10 3782
7023	8.9	59 25.18	2.7876 +0.0002	12 25 22.5	5.134 5.141	0.391	81.8	134(1) 199 789 790	12 3796
7024	9.0	59 28.44	2.7967 +0.0001	12 2 6.0	5.146	0.392	82.0	206 R	[12 3797]
7025	9.2	59 35.71	2.7979 +0.0001	11 59 16.7	5.156	0.392	81.5	132 R	11 3725
			1						
7026	8.34	18 59 37.37	+2.8192 0.0000	+11 4 56.2	+5.159	+0.395	69.0	49 126 Fund. Cat.	11 3727
7027 7028	3.0 8.6	59 39.90 59 43.11	2.7578 +0.0003 2.8105 +0.0001	13 40 44.6 11 27 8.8	5.162 5.166	0.386	83.8 81.8	$117\delta(\frac{1}{2})$ 184 786 787	13 3899 11 3728
7029	7.7	59 58.44	2.7973 +0.0001	12 1 7.3	5.188	0.394	70.1	132 206	11 3732
7030	9.0	59 58.57	2.7405 +0.0003	14 24 18.7	5.188	0.384	70.5	188 212	14 3778
		_			-				1
7031	8.7 8.8	19 0 1.08	+2.8209 0.0000	+11 0 43.1	+5.192	+0.395	69.0	49 126 188 212 784 788	10 3784
7032 7033	8.9	o 5.59 o 22.98	2.7582 +0.0003 2.7262 +0.0004	13 40 9.2	5.198	0.386	80.5 70.6	186 214 788	13 3902 14 3782
7034	8.8	0 29.28	2.8009 +0.0001	15 0 19.4 11 52 27.6	5.223 5.232	0.302	83.8 81.8	117δ(1) 184 786 787	11 3733
7035	8.8	0 30.57	2.8410 -0.0001	10 9 31.5	5.234	0.398	77.1	48 51 577 585	10 3785
			1		3.234	1			
7036	8.7	19 0 34.34	+2.7588 +0.0003	+13 39 4.7	+5.239	+0.386	70.8	188 212 225 287	1
7037	8.4	0 42.36	2.7627 +0.0002	13 29 19.9	5.250	0.387		190 210	13 3905
7038	9.5 8.9	0 42.58	2.7883 +0.0001 2.7562 +0.0003	12 24 30.3	5.250	0.390	82.0 70.5	199 R 188 212	[12 3806]
7039 7040	9.0	0 43.71 0 46.69	2.8130 0.0000	13 45 52.4 11 21 47.1	5.252	0.386		_	13 3906 11 3735
	1		!		5.256				1
7041	8.7	19 1 1.68	+2.7660 +0.0002	+13 21 20.2	+5.277	+0.387	70.3	129 194 208 223	
7042	5.0 ⁵	1 5.58	2.8243 0.0000	10 52 48.8	5.283	0.395	1	49 126	10 3787
7043	8.7 ⁶	1 10.48	2.7886 +0.0001	12 24 11.8	5.290	0.390		134(1) 192 199 222	
7044	8.6	I 14.74	2.8113 0.0000 2.8018 +0.0001	11 26 22.1	5.296	0.393		5 Beob.	11 3739
7045	9.0	1 19.50	1 1	11 50 44.0*	5.302	0.392	78.3	5 Beob.	11 3740
7046	8.7	19 1 20.24	+2.7704 +0.0002	+13 10 27.2	+5.303	+0.387	70.3	129 194 208 223	
7047	8.5	1 30.49	2.8120 0.0000	11 24 45.0	5.318	1 1	70.3 70.2		11 3741
7048	9.1	1 36.31	2.8107 0.0000		5.326	1	80.5	184 202 785 794	l i
7049	8.2	1 36.53	2.7881 +0.0001	12 25 50.3*		0.390		5 Beob.	12 3811
7050	8.8	1 54.61	2.7593 +0.0002	13 39 4.9				5 Beob.	13 3914
	1 91	"3 seq.6.5 3"A.	² BD 7.6	8 8.2 8.3 7.0	7.2	4 BD 7.5	5 5	5 4.5 6 9.0 9.0	8.0 9.0

Nr.	Gr.	Α.	R.	1875	Praec.	Var.	Dec	l. 18	375	Ртаес.	Var.	Ep.		Zo	nen		В	3. D.
7051	8.7	19h	ı	57:26	+2:7756	+0.0002	+129	57'	48.6	+5:355	+0.388	70.6	192	222			120	3813
7052	8.6		2	7.64		+0.0003			35.4	5.370	0.383	71.1		288			•	3790
7053	8.9		2	16.37	2.8395	-0.0001			41.3	5.382	0.397	85.4	511	570	577	585		3793]
7054	7.9		2	24.84	2.7972	0.0000	12		17.0	5-394	0.391	70.3	132	206	216		1	3818
7055	9.1		2	27.01	2.8025	0.0000	11		57.2	5.397	0.391	81.7	124	R			I -	3746]
7056	8.5	19	2	28.84		_o.ooo1	+ 10		1.5	+5.400	+0.397	77.3	g p	eob.				3794
7057	8.7	• 9	2	35.71	i	+0.0004	15		13.5	5.410	0.380	71.1		289				3701
7058	8.4		2	36.87		+0.0003	_	49	8.5	5.411	0.381	71.1	226	288				3795
7059	7.9 ¹		2	37.32		+0.0001		54	7.4	5.412	0.388	70.6	1	222				3819
7060	9.0		2	45.06		-0.0002		-	1.08	5.423	0.396	85.4	511	570	577	585	1	3796]
	1			-		1			-				1		311	3-3	1	
7061	7.92	19	2	52.17	1	+0.0003	+14	-	-	+5.433	+0.383	71.1	225	287				3797
7062	8.9		2	52.42		+0.0001	i	-	31.7	5.433	0.387	70.6	192	222			•	3820
7063	7.18		3	5.74	2.8199		11		46.3	5.452	0.393	70.5	184	202 R				3749
7064 7065	9.5 ⁴ 7.8 ⁵		3	8.30	2.8242	1		-	49.4	5.455	0.394	81.6 71.1	122 226	288				3799]
7005			3	17.30	2.7377		14	34	49.6	5.468	0.302	/	120	200			ł	3802
7066	8.6	19	3	21.46	+2.8373		+10	21	14.2	+5.474	+0.396	70.0	120	196			10	3800
7067	8.8		3	22.02	2.8134				49.0	5.474	0.392	70.0	124	206				3750
7068	8.4		3	22.40	2.8066				8.8	5.475	0.391	70.6	194	-	206	223		3751
7069	7.9 ⁶		3	26.44		-0.0002			31.8*	5.481	0.397	77.5	120	196	511	570		3801
7070	7.7		3	26.82	2.8123	0.0000	11	25	41.9	5.481	0.392	70.3	124	184	202	204	11	3752
7071	8.7	19	3	28.47	+2.8227	-0.0001	+ 10	58	48.7	+5.483	+0.394	70.5	184	202			10	3802
7072	7.97		3	40.79		-0.0001			55.9	5.501	0.394	76.4	5 E	Beob.			ΙO	3803
7073	8.9		3	42.99	2.7364	+0.0003	14	38	19.0	5.504	0.381	71.1	228	289			14	3805
7074	9.08		3	44.50	2.8254	-0.0001	10	52	7.7	5.506	0.394	77.8	122	198	577	585	10	3804
7075	8.9		3	52.56	2.7390	+0.0003	14	32	0.11	5.517	0.382	82.8	5 E	leob.			14	3807
7076	9.0	19	3	55.84	+2.7376	+0.0003	+14	35	41.2	+5.522	+0.381	71.1	226	288			14	3808
7077	8.5	-,	3	58.25	2.7987	0.0000	12		3.0*	5.525	0.390	85.6			792	794		3756
7078	8.9		4	7.91	1	-0.0001			39.0	5.539	0.394	90.5	782	783	793	• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •		3807
7079	8.7		· 4	13.07		+0.0003			58.3	5.546	0.381	80.8	228		782	783		3811
7080	8.9		4	13.47	2.7927	_	B.		23.9	5.547	0.389	70.6	192	222	•			3832
7081	8.6	19	4	19.25	+2.8297	_0 0001	1 410	4 1	35.1 ⁹	+5.555	+0.394	75.3 76.8	122	108	202	782	٠, ا	3808
7082	8.7	19	4	37.05	2.7964		12		15.5	5.580	0.389	80.4			792			3834
7083	8.9		4	40.08	2.8001				53.4	5.584	0.390	70.4		eob.	172	173		3758
7084	7·7 ¹⁰		4	54.42	L	-0.0002			35.4	5.604	0.396	79.4	· -	eob.				3813
7085	8.7		-	11.41	1	+0.0001			26.5	5.628	0.385	70.6	_	223				3929
ľ			_		ı		ا ا		_	1		i i					1	
7086	9.0	19	5	28.75	+2.7957		+12	10	3.9		1	84.0		792				3839
7087	8.8		5	33.44		-0.0001			5.5	5.658	0.391	80.5		202	792	794		3761
7088 7089	9.0		5	34.05	2.8055	0.0000			58.3	5.659	0.390	70.5			511	E=~		3762 3817
7099	9.0 8.2		5	36.13 36.20		-0.0002 -0.0002			45·3 28.2	5.662 5.662	0.395	77·5 85.3			783			3818
1090			5	_	2.0301	_0.0002	10	41	20.2		0.393				103	193		
7091	8.9	19	5	36.39	+2.7954	0.0000	+12			+5.663	+0.389	82.2	216					3841]
7092	8.0		5	48.71		-0.0001			3 5·5	5.680	0.390	70.5		206				3763
7093	8.4		5	53.28	1	+0.0002			23.7	5.686	0.380	71.1		288				3818
7094	8.411		5	59.28		0.0000		_	53.7	5.695	0.387	70.6		222				3845
7095	8.9		5	59.89	2.8197	-0.0001	II	8	40.8	5.695	0.392	80.5			794	795	I "	3764
7096	8.6	19	6	2.69	+2.7597	1-0.0001	+13	42	12.2	+5.700	+0.383	70.1	225	287			13	3937
*7097	8.312		6	6.37	2.7625	1000.0+	13	35	8.2	5.705	0.384	71.2	225	287	288		13	3939
7098	8.9		6	8.84	2.7698	1000.0+			44.6	5.708	0.385	70.6		223			13	3941
7099	8.4		6	10.39	2.7437	+0.0002	14	22	33.5	5.710	0.381	71.1		288			14	3822
7100	8.418		6	12.38	2.8166	-0.0001	11	16	48.7	5.713	0.391	70.0	τ 28	202			11	3766
	1 B	D 6.8		3 BD	6.8	8 BD 6.6	4 ,	9.0	10.0	5 BD	7.2	6 8.2 8.5	7.8	7.0, 2	570	gelb	; BD	7.2

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec. Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
7101	8.6	19h 6m 17:57	+2.7594 +0.0001	+13°43' 15".1	+5.720	+0."383	71.1	225 287	13° 3942
7102	8.9	6 18.59	2.8031 -0.0001	11 51 47.9	5.722	0.389	70.6	204 206 216	11 3768
7103	9.01	6 25.74	2.8064 -0.0001	11 43 26.5	5.732	0.390	81.7	124 R	[11 3769]
7104	8.7	6 28.46	2.8438 -0.0003	10 6 40.4	5.736	0.395	80.6	6 Beob.	10 3825
7105	9.02	6 35.96	2.8059 -0.0001	11 44 41.2	5.746	0.389	81.7	124 R	[11 3770]
7106	8.6	19 6 41.95	+2.7881 0.0000	+12 20 22 6		+0.387	84.0	222 792 795	12 3849
7107	8.6	6 46.79	2.8036 -0.0001	+12 30 37.6	+5.754 5.761	0.389	70.6	222 792 795 204 206 216	11 3771
7107	9.0	6 47.99	2.7842 0.0000	12 40 28.7	5.763	0.386	70.6	192 222	12 3851
7109	9.0	6 49.10	2.8272 -0.0002	10 50 6.2	5.764	0.392	82.9	6 Beob.	10 3827
7110	8.3	6 55.60	2.7725 +0.0001	13 10 29.6	5.773	0.385	70.6	194 223	13 3949
		_			1	i			
7111	9.2	19 7 4.98	+2.7359 +0.0002	+14 43 16.7	+5.786	+0.379	82.6	288 R	[14 3827]
7112	8.5 ³	7 19.00	2.8046 -0.0001	11 48 46.6	5.806	0.389	70.3	124 204 216	11 3774
7113	7.7	7 31.58	2.8205 -0.0002	11 8 6.3	5.824	0.391	70.0	128 202	11 3775
7114	7.45	7 33.73	2.7337 +0.0002	14 49 30.8	5.827	0.379	71.1	228 289 -	14 3829
7115	8.16	7 35.81	2.7359 +0.0002	14 43 54.2	5.830	0.379	71.1	226 288	14 3830
7116	8.47	19 7 38.99	+2.7436 +0.0002	+14 24 27.2	+5.834	+0.380	71.1	225 287	14 3831
7117	8.9	7 48.88	2.8289 -0.0003	10 46 21.8	5.848	0.392	85.7	577 585	[10 3833]
7118	8.3	8 8.08	2.8369 -0.0003	10 26 1.8	5.875	0.393	82.3	5 Beob.	10 3835
7119	8.68	8 14.13	2.8411 -0.0002	10 14 55.1	5.883	0.394	77.5	120 196 511 570	10 3836
7120	8.9	8 21.56	2.7690 0.0000	13 21 1.1	5.893	0.383	70.6	194 223	13 3956
7121	7.69	19 8 26.79	+2.8123 -0.0002	+11 29 58.1	+5.901	+0.389	70.0	128 202	11 3778
7122	9.0	8 30.43	2.8274 -0.0002	10 50 47.0	5.906	0.391	70.0	122 198	10 3837
7123	8.610	8 37.73	2.8391 -0.0003	10 20 28.4	5.916	0.393	75.2	120 196 577	10 3838
7124	8.3	8 51.12	2.7264 +0.0002	15 9 16.8	5.935	0.377	71.1	228 289	15 3739
*7125	9.0	8 51.56	2.7368 +0.0002	14 43 2.7	5.935	0.379	71.1	226 288	[14 3841]
1 .	8.o	19 9 2.81	+2.8427 -0.0003	+10.11.206		0 202	82.0	8 Beob.	10 3839
7126	8.3 ¹¹		1 1	+10 11 39.6	+5.951	+0.393	82.8	5 Beob.	14 3843
7127	8.8	9 7.47 9 15.21	2.7374 +0.0002 2.8389 -0.0003	14 41 55.2 10 21 32.6	5.958	0.379	87.7	577 585 820	[10 3840]
7129	8.7	9 15.21 9 16.13	2.7432 +0.0001	14 27 23.5	5.970	0.379	71.1	225 287	14 3844
7130	8.8	9 29.81	2.7768 0.0000	13 2 1.4	5.988	0.384	70.6	194 223	13 3960
			i		1	1	-		1
7131	8.112	19 9 32.33	+2.7336 +0.0002	+14 51 58.9	+5.992	+0.378	71.0	226 228 289	14 3845
7132	6.218	9 38.51	2.7336 +0.0002	14 52 2.0	6.001	0.378	71.0	226 228 289	14 3846
7133	8.614	9 41.47	2.8163 —0.0002	11 20 37.8	6.005	0.389	70.0	128 202	11 3780
7134	9.0	9 44.58	2.7283 +0.0002	15 5 31.2	6.009	0.377	71.1	228 289	15 3746
7135	8.7	9 52.69	2.8100 -0.0002	11 37 12.5	6.020	0.388	70. 0	124 204	11 3782
7136	8.6	19 10 6.86	+2.7305 +0.0002	+15 0 17.0	+6.040	+0.377	71.1	228 289	14 3849
7137	7.9	10 10.39	2.7805 0.0000	12 53 25.0	6.045	0.384	70.6	192 222	12 3861
7138	8.4	10 40.03	2.7574 +0.0001	13 52 48.5	6.086	0.381	71.1	225 287	13 3969
*7139	6.815	10 43.37	2.7470 +0.0001	14 19 28.8	6.091	0.379	71.1	226 288	14 3852
7140	9.0	10 43.55	2.7802 -0.0001	12 54 47.9	6.091	0.384	70.6	192 216	12 3863
7141	8.9	19 10 48.86	+2.8146 -0.0002	+11 26 12.4	+6.098	+0.388	70.0	128 202	11 3786
7142	8.8	10 51.03	2.7452 +0.0001	14 23 59.2	6.102	0.379	71.1	226 288	14 3854
7143	8.3	10 52.34	2.8102 -0.0002	11 37 29.3	6.103	0.388	70.0	124 204	11 3787
714416	_	10 52.78	2.8303 -0.0003	10 45 32.7	6.104	0.391	90.5	782 783 793	10 3849
7145	8.5	10 55.80	2.7279 +0.0002	15 7 46.3	6.108	0.376	71.1	228 289	15 3752
7146	8.5	19 11 11.06	+2.7807 -0.0001	+12 53 53.5	 -1-6.129	+0.383	70.5	192 216 222	12 3867
7147	8.8	11 39.96	2.7555 0.0000	13 58 50.3	6.169	0.380	71.1	225 287	13 3974
7148	8.8	11 45.72*	2.8450 -0.0004	10 7 45.7	6.177	0.392	83.8	8 Beob.	10 3853
7149	9.0	11 49.95	2.8295 -0.0003	10 48 28.0	6.183	0.392		128 202	10 3854
7150	5.6	11 56.96	2.8165 -0.0003		1	1		Fund. Cat.	11 3790
'-3"									
I .	1 N	ur Z. 124; BD 9.	5 2 Nur Z. 12		BD 7.7		BD 6.9	⁵ BD 6.5	6 BD 7.5
	7 BD 7	.5 8 BD 89 röthlich	8.1	.o 10 BD	0.0 0.00 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000	** 8.7	8.7 8.2 8	9.4 7.7 ** Z.	.289 blau
	L. 20	oy rounce	יי טופ עם	5.9 · · ·	9 [™] 3 praec	. 1.5 60"1) ,		

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl.	1875	Praec.	Var.	Ep.		Zo	nen		B.D.
7151	8.8	19h 12n	o:53	+2:7535	0,0000	+14°	4' 14.6	+6.198	+0.379	71.1	225	287			14° 3859
7152	8.8		11.11	2.7962			15 8.3	6.213	0.395	84.0	216	•	795		12 3869
7153	8.3	12	14.21	2.8104	-0.0002	11 3	38 17.0	6.217	0.387	85.5	204		794	795	11 3792
7154	8.9	12	19.26	1	-0.0003	11 2	22 17.4	6.224	0.388	70.0	128	202			11 3793
7155	8.5	12	32.11	2.8036	-0.0002	11 5	56 11.9	6.242	o.386	84.0	216	794	795		11 3794
7156	8.2	19 12	38.96	+2.7497	0.0000	+14	14 51.2	+6.251	+0.378	71.1	226	288			14 3862
7157	8.9	12	-	2.7588	0.0000		37.7	6.258	0.380	82.5	5 E	Beob.			13 3978
7158	8.4	12	51.78	2.8158	0.0003	11 2	24 51.0	6.269	0.387	83.9	204	785	794		11 3795
7159	8.8	12	57.66	2.8327	-0.0004	10 4	1 4.1	6.277	0.390	70.0	122	198			10 3858
7160	8.71	12	58.41	2.7828	1000.0—	12 5	50 32.5	6.278	0.383	70.6	192	222			12 3874
7161	9.0	19 13	12.95	+2.7867	-0.0001	+12	10 41.6	+6.298	+0.383	70.6	192	222			12 3876
7162	8.12	13	32.32	2.7571	0.0000	13 5	6 57.8	6.325	0.379	71.1	225	287			13 3981
7163	8.4	13	33.30	2.7278	+0.0001	15	11 16.3	6.326	0.375	71.1	228	289			15 3769
7164	8.9	13	45.88	2.7545	0.0000	14	3 52.9	6.344	0.378	71.1	225	287			14 3865
7165	6.3 ⁸	13	49-39	2.7993	-0.0002	12	8 42.9	6.349	0.384	84.0	216	792	795		12 3879
7166	9.0	19 13	49.80	+2.7997	-0.0002	+12	7 43.4	+6.349	+0.384	84.0	216	792	795		12 3880
7167	8.1	13	56.42	2.7867	-0.0002		1 32.1	6.358	0.383	70.6	192				12 3881
7168	9.2	13	59.14	2.8034	-0.0002		58 14.8		0.385	83.9	216	785	794		11 3800
7169	6.84	14	0.34		-0.0003		18 17.2	-	0.387	70.0	128	202			11 3802
7170	7.8	14	0.70	2.8073	-0.0003	11 4	8 11.9	6.364	0.385	70.0	124	204			11 3801
7171	8.4	19 14	3.07	+2.8290	-0.0004	+10 !	51 46.4	+6.367	+0.388	70.0	122	198			10 3863
7172	8.7	14	6.07	2.7453	,	14 2	27 36.3	6.372	0.377	71.1	226	288			14 3872
7173	8.7	14	7.23	2.7600	0.0000	13	50 6.5	6.373	0.379	71.1	225	287			13 3982
7174	9.0	14	18.57		-0.0004		27 29.2	6.389	0.390	70.0	122	198			10 3865
7175	8.8	14	19.73	2.8441	-0.0005	10	12 13.9	6.391	0.390	77.8	120	196	571	573	10 3864
7176	8.6	19 14	22.02	+2.7467	0.0000	+14 2	34 25.7	+6.394	+0.377	71.1	228	289	•		14 3875
7177	8.25	14	26.89	2.7585	0.0000		54 31.1	6.401	0.378	71.1	225	•			13 3985
7178	8.8	14	45.01	2.7827	1000.0—	12	52 37-3	6.425	0.382	70.6	192	222			12 3889
7179	8.56	14	48.17	2.8393	-0.0005	i	25 21.3	6.430	0.389	75.2	120	196	577		10 3866
7180	8.77	14	51.42	2.7522	0.0000	14 1	11 8.9	6.434	0.377	71.1	226	288			14 3879
7181	8.8	19 14	55.63	+2.8335	-0.0004	+10 4	10 41.7	+6.440	+0.388	70.0	122	198			10 3867
7182	8.28	14	57.00	2.7522	1	14	11 13.7	6.442	0.377	71.1	226	288			14 3881
7183	8.7	15	0.98	2.8101	-0.0003	11 4	1 54.0	6.447	0.385	70.0	124	204			11 3805
7184	8.7	15	4.50	2.7591			36.2	6.453	0.378	71.1	225	287			13 3989
7185	8.8	15	5.92	2.8084	-0.0003	11 4	6 21.6	6.454	0.385	70.0	124	204			11 3807
7186	7.5°	19 15	7.34	+2.7720	-0.0001	+13 2	20 45.0	+6.456	+0.380	70.6	194	223			13 3988
7187	8.310	15	34.21		0.0000	14 2	24 1.2	6.493	0.376	70.1		288			14 3886
7188	8.9		38.84	•	-0.0005		35 50.5		0.388	70.0	1	198			10 3869
7189	8.7	-	39.64	1	-0.0001		38 22.6	1	0.379	70.6		223			13 3990
7190	8.5	15	42.35	2.8443	-0.0005	10 1	2 57.3	6.505	0.390	80.6	6 E	Beob.			10 3870
7191	8.6	19 15	53.64	+2.8070	-0.0003	+11 5	50 50.3	+6.520	+0.384	70.0	124	204			11 3811
7192	8.311		58.83	2.8337	-0.0004	10 4	1 0.9	6.527	0.388	70.0		198			10 3873
7193	9.4	16	1.36	2.7539	0.0000	14	8 1.0	6.531	0.377	90.5		783			14 3888
7194	9.0	16	1.59	2.7541			7 43.7	6.531	0.377	90.5		783	793		l *
7195	8.212	16	4.83	2.7499	0.0000	14	8 30.3	6.536	0.376	71.1	226	288			τ4 3890
7196	9.5	19 16	11.92	+2.8430	-0.0005	+10 1	6 53.2	+6.545	+0.389	85.7	577	585			[10 3874]
7197	8.7	16	16.78		-0.0005		9 10.3	6.552	0.389	77.8					10 3876
7198	9.5		18.78		-0.0005	i e	7 14.7	6.555	, ,	85.7			585	588	[10 3877]
7199	8.8		19.34	ł .	-0.0001		10 47.4	6.556	1	71.1		287			13 3995
7200	8.4 ¹⁸	16	47.84	2.7382	0.0000	14 4	19 16.4	6.595	0.374	71.1	226	288			14 3892
	1 B	D 8.o	3 B	D 7.4	BD .	5.5	4 BD		6 BD 7	-5	BD	8.o		7 Z.	288 blau
	8 Z. 288	3 röthlich		BD 7.0	10 BD		n BD	7-3	12 Z. 226		11	BD	7.7;	Schät	z. 8.3 8.6
li .															
ji															

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
7201	8.9	19h 16	m 52:66	+2:7655	-0,0001	+13°39′31.6	+6.602	+0.378	71.1	225 287	13° 4000
7202	8.2	16	58.67	2.7883	0.0002	12 40 40.4	6.610	0.381	70.6	192 222	12 3894
7203	8.7	17	1.64	2.7361	0.0000	14 54 40.9	6.614	0.374	71.1	228 289	14 3894
7204	8.6	17	3.98	2.7776	0.0002	13 8 20.5	6.617	0.380	70.6	194 223	13 4001
7205	8.7	17	7.70	2.8088	0.0003	11 47 26.5*	6.622	0.384	80.3	124 204 785 794	11 3817
7206	8.8	19 17	24.69	+2.7787	-0.0002	+13 5 58.5	+6.646	+0.379	70.6	194 223	13 4003
7207	7.6 ¹	17	25.71	2.7417	0.0000	14 40 56.0	6.647	0.374	71.1	226 288	14 3896
7208	8.6	17	37.68	2.7468	0.0000	14 28 23.9	6.664	0.375	71.1	226 288	14 3897
*7209	8.9	17	42.09	2.7350	0.0000	14 58 35.5	6.670	0.373	82.8	5 Beob.	14 3898
7210	8.4	18	7.29	2.7435	0.0000	14 37 20.9	6.704	0.374	82.8	5 Beob.	14 3900
7211	1.8	19 18	10.84	+2.8228	-0.0004	+11 11 58.1	+6.709	+0.385	70.0	128 202	11 3826
7212	8.5	18	11.44	2.8432	0.0006	10 18 13.6	6.710	0.388	70.0	120 196	10 3881
7213	9.0	18	16.11	2.7446	0.0000	14 34 47.3	6.716	0.374	71.0	226 288	14 3903
7214	9.0	18	33.94	2.8326	0.0005	10 46 36.9	6.741	0.386	81.6	122 R	[10 3884]
7215	7.13	18	37.03	2.8037	0.0003	12 2 24.6	6.745	0.382	84.0	216 792 795	12 3896
7216	8.8	19 18	40.13	+2.8446	-0.0006	+10 14 57.7	+6.749	+0.388	77.8	120 196 577 585	10 3886
72178	8.7	18		2.8098	0.0004	11 46 36.0	6.755	0.383	70.0	124 204	11 3829
7218	9.0	18		2.8045	0.0003	12 0 40.9	6.775	0.382	83.9	216 785 794	11 3832
72194	8.6	19		2.8114	0.0004	11 42 48.9*		0.383	78.4	5 Beob.	11 3834
7220	6.0	19		2.8122	0.0004	11 40 39.8	6.777	0.383	70.3	124 204 216	11 3833
7221	8.8	19 19	30.56	+2.8180	-0.0004	+11 25 51.3	+6.819	+0.383	70.0	128 202	11 3835
7222	8.6	19 19		2.7715	0.0002	13 27 20.7	6.834	0.377	70.6	194 223	13 4010
7223	8.6	19	-	2.8321	0.0005	10 49 3.6	6.835	0.385	70.0	122 198	10 3889
7224	8.4	20	1.50	2.7542	1000.0	14 12 22.9	6.861	0.374	71.1	225 287	14 3909
7225	8.66	20	-	2.7506	0.0001	14 21 45.2	6.865	0.374	71.1	226 288	14 3911
7226	8.9	19 20					+6.877		_		_
7227	8.37	19 20	• .	+2.7791 2.7973	-0.0002 0.0003	+13 8 17.7 12 21 5.2	6.882	+0.378	70.6 84.0	194 223 216 792 795	13 4013 12 3904
7228	6.3	20		2.7877	0.0003	12 46 24.7	6.908	0.379	70.6	192 222	12 3907
7229	7.9	20		2.8146	0.0004	i1 36 7.4	6.913	0.382	70.0	124 204	11 3840
7230	8.8	20	_	2.7914	0.0003	12 37 6.6	6.941	0.379	70.6	192 222	12 3910
	7 78	10 21		+2.8099	_	+11 48 47.0				1,2, 20,	1
7231 7232	7·7 ⁸ 8.9	19 21	5.50 12.87	2.7397	-0.0004 0.0000	14 51 18.4	+6.949	+0.381	70.0 71.1	124 204 226 288	11 3842
7233	8.9	21	•	2.8199	0.0005	11 22 55.4	6.959	0.372	70.0	128 202	11 3843
7234	9.0	21		2.8430	0.0006	10 21 57.0	6.983	0.386	70.0	120 196	[10 3904]
*7235	8.9	21	•	2.7659	0.0002	13 44 16.7	6.992	0.375	71.1	225 287	13 4018
	8.7		46.55		-0.0001	•		1	_	[' '	
7236 7237	6.89		48.92	+2.7528		+14 18 17.1	+7.005		82.8	5 Beob. 225 287	14 3921
7238	7.4 ¹⁰		51.96	2.7592 2.8006	0.0001	14 I 52.2 12 I4 II.9	7.008 7.012	0.374	71.1 84.0	216 792 795	13 4020 12 3913
723911	8.9		12.53	2.7781	0.0003	13 13 27.3	7.012	0.376	70.6	194 223	13 4022
7240	8.9		14.16	2.8169	0.0005	11 31 51.0	7.043	0.370	70.0	128 202	11 3848
li 1	1		-	1				i - 1	•		1
7241	8.312		17.30	+2.7643	-0.0002	+13 49 10.4	+7.047	+0.374	71.1 86.6	225 287	13 4023
7242 7243	9.0 8.8		19.49 20.22	2.8451 2.8099	0.0007	10 17 9.3	7.050	0.385	86.6 70.0	649 667 124 204	11 3849
7244	9.0		25.95	2.7998	0.0004	11 50 10.3	7.051 7.059	0.381	70.0 84.0	216 792 795	12 3917
7245	8.8		26.35*	2.7661	0.0002	13 44 50.4	7.059	0.374	85.8	287 782 783 793	B
	8.8							1	_		
*7246		19 22	-	+2.7956	-0.0004	+12 28 2.4	+7.059	+0.378	70.6	192 222	12 3918
7247	9.0 8.8		33.12	2.8105 2.8228	0.0005	11 48 55.0	7.068	0.381		124 204	11 3850
7249	7.9	22	43.93 52.29	2.8343	o.ooo5 o.ooo6	11 16 46.5 10 46 24.7	7.083	1		128 202 122 198	11 3852
7250	9.0		57.92				7.095 7.102	0.383		194 223	13 4025
l .=,- '							-			-	
] ,	1 B: 7 BD 7	D 6.5	* 7.7	6.6 7.0		3 seq. 2.5 I"A.		2 praec.:	2:7 15"A.	⁵ BD 5.5	6 BD 8.0
	ך עם	.0	8 BD 7.	•	BD 6.0	10 8.3 7.3 6.º	7; 4.795	rotn	9⊤о р	raec. 4.0 8"A. 1	³ BD 7.7

Nr.	Gr.	A.F	L. 1875	Praec.	Var.	Decl.	1875	Praec.	Var.	Ep.		Zo	nen		В	. D.
*7251	8.31	19 ^h 2	3 ^m 9.49	+2:8017	-0.0004	+120	12' 54.1	+7:118	+0.379	84.0	216	792	795		120	3923
7252	8.6		3 9.66	2.8434			22 30.8	7.118	0.385	85.3	120	782		793		3916
7253	7.6	2	3 10.98	2.7928	0.0004	12	36 10.3	7.120	0.378	70.6	192	222			12	3925
7254	8.4	2	3 15.53*	2.7377	1000.0	14	59 16.7	7.126	0.370	82.8	-	Beob.			14	3931
7255	8.5	2	3 15.86	2.7552	1000.0	14	14 8.8	7.127	0.372	71.1	225	287			14	3933
7256	8.6	19 2	3 18.25	+2.7535	-0.0001	+14	18 40.3	+7.130	+0.372	71.1	226	288			14	3935
7257	8.8	_	3 23.80	2.8212	0.0005	ľ	21 47.1	7.137	0.381	70. 0	124	204			1	3853
7258	8.3		3 24.26	2.7854	0.0003	E .	55 43.6	7.138	0.376	70.6	194	223			1	3926
7259	8.8	2	3 31.04	2.8299	0.0006	10	58 37.0	7.147	0.382	70.0	128	202			10	3918
7260	8.7	2	3 31.53	2.8343	0.0006	10	47 7.5	7.148	0.383	70.0	I 22	198			10	3919
7261	7.02	19 2	3 37.65	+2.7529	-0.0001	+14	20 24.6	+7.156	+0.372	71.1	226	288			14	3936
7262	8.2		3 43.23	2.7393	0.0001		55 42.2	7.164	0.370	71.1	228	289			1	3937
7263	8.18		3 45.55	2.8035			8 51.0	7.167	0.379	84.0	216	-	795			3929
7264	8.74		3 47.29	2.8466			14 38.2	7.170	0.385	86.6	649	667			1 -	3920]
7265	9.1	2	-	2.7468			36 49.3	7.191	0.371	71.1	226	288			ı	3938
7266	8.8	19 2	4 4-54	+2.8394	-0.0006	+10 ;	34 7.1	+7.193	+0.383	70.0	122	198			10	3922
7267	8.o	19 2		2.7869			52 44.7	7.195	0.376	70.6	194	223			ı	3932
7268	8.7		4 17.94	2.8236			16 11.1	7.211	0.381	70.0		202				3862
7269	9.0		4 22.01	2.8336	0.0006		49 46.1	7.216	0.382	, 82.3		leob.				3926
72708	9.0		4 31.67	2.8487	0.0007		9 41.2	7.230	0.384	82.1	196					3927]
j l				+2.8225	0.0006	L	-	1		82.3		eob.				3864
*7271	9.1 8.9	19 2		2.8226	-0.0006 0.0006		19 39.4		+0.381	80.4	-	eob.				3865
*7272	1 1		4 36.60		0.0004		19 17.7 33 31.2	7.237	0.381	70.6	i	222				3940
7273	7·4 9.0		4 43.17	2.7945	0.0004		20 50.6	7.245	0.377	70.0		204			1	3866
7275	9.0 8.4 ⁶		4 44·43 4 51.30	2.8094			54 25.3	7.257	0.379	85.6	216	-	794	705		367 pr.
				!		ŀ			1				174	175		,
7276	8.8	-	4 51.41	+2.7800	-0.0003		11 40.5	+7.257	+0.375	70.6	194	_			-	4030
7277	9.3		4 51.52	2.8092	0.0005		54 59.2	7.257	0.379	90.5		794			1	867 sq.
7278	9.0 8.8		4 54.95	2.7896	0.0004		46 48.2 57 58.2	7.262	0.376	70.6 82.8		222 Seob.			1	3942
7279 7280	9.0	2	4 57.16 5 0.30	2.7391	0.0001		51 50.2 21 51.5*	7.265	0.369 0.380	76.9	-	204	795			3940 3868
,			-	t	i I			1	1		1		173		l	
7281	9.1	19 2	-	+2.7427	1		48 54.6	+7.274	+0.370	71.1		288				3942
7282	8.3		5 28.01	2.8322			54 35·4°	1	0.381	82.3		leob.				3931
7283	9.0	2		2.8373	0.0007		41 15.2	7.311	0.382	83.9		792 202				3934
7284	8.2		5 32.79	2.8220	0.0006		21 56.1 59 13.4	7.313	0.380	70.2 82.5	_	eob.	204		,	3871
7285	9.1		5 34.25	2.8306	1			7.315	0.381		ľ				ł	3935
7286	8.8	19 2		+2.7960			30 57.4	+7.324	+0.376	84.0		792	795			3944
7287	8.8		5 43.78	1			54 10.3	7.328		70.6		222	C			3945
7288	8.3		5 43.97	2.8199	0.0006		27 41.9	7.328	0.380	80.3			785	794		3873
7289	8.8		5 49.29	!	0.0002		51 13.3	7.335	0.372	71.1	_	287				4035
7290	8.9		5 49.75	2.7803	0.0003		12 8.0	7.336	0.374	70.6		223			i	4036
7291	8.6	19 2	5 51.01	+2.7880	:		52 8.8	+7.338	+0.375	70.6		222				3948
7292	8.2		5 55.94	2.7769		-	21 21.9	7.344	0.374	70.6		223				4039
7293	8.6		6 3.51	1	!		12 4.1	7.355		78.4			653			
7294	8.97		6 5.82°				3 30.1	7.358		88.3 89.2			8208	821		
7295 ⁸	8.4	2	6 10.45	2.7610	0.0002	1 14	3 9.6	7.364	0.371	71.1		287			14	3947
7296	8.o ⁹	19 2	6 10.45	+2.7459	-0.0001	+14	42 19.9	+7.364	+0.369	71.1		288			14	3948
7297	8.9		6 13.12		1		33 6.4	7.368	0.370				289			3949
7298	9.2		6 14.31	2.7590			8 14.6	1	0.371	_		290				3950
7299	8.5		6 43.71		0.0008		6 30.9		0.383				649		•	
7300 l	1.8	2	6 45.38	2.8132	0.0005	111.	46 39.1*	7.411	0.378	80.3	124	204	785	794	11	3882
	1 B	D 7.8	2 B	D 6.0			4 BD			raec. 3:5 4			6 8.	9 8.3	8.0	8.4
1	7 9.1 8	3.6 8.6	9.5	8 10 ^m 5 s						r Z. 226; F						ļ
il																

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zone	n	в. р.
7301	8.7	19 ^h 27 ¹	m 2:37	+2:7745	-0.0003	+13°29' 9.8	+7.435	+0.373	71.1	225 287		13° 4042
7302	8.8	27	2.90	2.7955	0.0004	12 33 52.8	7.435	0.375	70.6	192 222		12 3957
7303	9.0	27	6.88	2.7818	0.0003	13 10 0.1	7.441	0.374	70.6	194 223		[13 4044]
7304	8.9	27	14.92	2.8413	0.0007	10 32 25.8	7.451	0.381	82.1	198 R		[10 3950]
7305	8.8	27	18.82	2.8201	0.0006	11 29 5.2	7.457	0.379	70.0	128 202		11 3885
7306	8.5	19 27	25.49	+2.8422	-0.0007	+10 30 13.2	+7.466	+0.382	70.0	122 198		10 3953
7307	9.0	27		2.8025	0.0005	12 15 47.7	7.469	0.376	84.0	216 792 7	195	12 3959
7308	9.0	27		2.8172	0.0006	11 36 55.5	7.470	0.378	82.2	204 R		[11 3887]
7309	8.7	27	39.48	2.7822	0.0004	13 9 36.7	7.485	0.373	70.6	194 223		13 4050
7310	8.5	28	1.80	2.7722	0.0003	13 36 16.7	7.515	0.372	71.3	225 287		13 4051
7311	8.3	19 28	10.11	+2.7532	-0.0002	+14 26 18.9	+7.527	+0.369	71.3	226 288 2	390	14 3958
73121	8.7	28		2.8004	0.0005	12 22 28.2*	7.530	0.375	84.0	1 -	195	12 3964
7313	8.5	28	• •	2.7378	1000.0	15 6 17.9	7.536	0.367	71.1	230 289		15 3863
7314	8.9	28	-	2.8502	0.0008	10 9 40.1	7.544	0.382	86.6	649 667		[10 3962]
7315	8.4	28	_	2.8440	0.0008	10 26 32.5	7.555	0.381	82.3	5 Beob.		10 3964
7316	8.52	19 28		+2.8317	-0.0007	+10 59 27.9	+7.561	+0.379	70.0	128 202		10 3965
7317	8.7	28	•••	2.8517	0.0008	10 5 50.6*	7.564	0.382	78.3	120 196 6	540 667	
7318	8.8	28	•	2.7960	0.0005	12 34 45.3	7.568	0.374	70.6	192 222	47 001	12 3968
7319	7.88	28		2.8387	0.0007	10 40 53.8	7.571	0.380	70.0	122 198		10 3967
7320	8.4	28		2.8173	0.0006	11 38 16.7	7.574	0.377	70.0	124 204		11 3893
1	8.64	10.08	-	1				1		222 282		15 3868
7321	8.2	19 28 28		+2.7361 2.8283	-0.0001 0.0007	+15 II 44.2 II 9 7.3	+7.586	+0.366	71.1 70.0	230 289 128 202		11 3895
73 ² 2 73 ² 3	8.6	29	2.97	2.8086	0.0007	11 9 7.3 12 1 41.1°	7.593	0.378 0.376	83.9	1	194	11 3895
7324	8.5	29	- •	2.7910	0.0003	12 48 21.4	7·597 7·598	0.373	70.6	192 222	194	12 3973
7325	8.8	29		2.7662	0.0003	13 53 33.9	7.598	0.370	71.1	225 287		13 4059
		•	• •	-	1				i i			
7326	8.3	19 29		+2.8422	-0.0008	+10 31 55.45		+0.380	82.3 85.5	5 Beob.		10 3969
7327	9.2 8.0 ⁶	29		2.8283	0.0007	11 9 15.0	7.607	0.378	82.1 78.3	202 R 120 196 6	66 2	[11 3898]
7328 7329	8.5	29 29		2.8515	0.0003	10 7 18.2 14 12 51.4	7.632 7.632	0.381	71.3	226 288 2		10 3974 14 3965
*7330	9.1	29		2.7379	0.0001	15 8 3.4	7.633	0.366	82.2	228 R	.90	[15 3871]
II. I		-		1				1				
*7331	8.4	19 29	• . •	+2.8170	-0.0006	+11 39 54.7	+7.635	+0.377	70.0	124 204		11 3901
7332	8.5	29		2.7790	0.0004	13 20 46.2	7.638	0.371	70.6	194 223		13 4063
7333	8.7 8.7	29		2.8282 2.8520	0.0007	11 9 58.8 10 6 9.2	7.639 7.640	0.378	70.0 78.3	128 202 120 196 6	649 667	11 3902
7334 7335	8.8	29	34.52 35.94	2.8393	0.0008	10 6 9.2 10 40 11.0 ⁷	7.642	0.381	82.3 85.5	5 Beob.	749 007	10 3976
(i				Ī			·			l -		B
7336	8.5		40.31	+2.7876	1	+12 58 4.0	+7.648	+0.372	70.6	192 222		12 3977
7337	8.7		43.62	2.7688	0.0003	13 47 36.6	7.653	0.370		225 287		13 4066
7338	8.6	29		2.7469	0.0002	14 45 10.2	7.668 7.683	0.367	71.1 82.2	226 290 228 R		14 3967
7339	9.0 8.9	30		2.7376 2.7645	0.0001	15 9 46.9 13 59 45.3	7.691	0.365	82.7	5 Beob.		[15 3874] 13 4070
7340	'		11.90	i				0.369		ŀ		
7341	8.58	19 30		+2.7743	-0.0004	+13 34 1.1	+7.691	+0.370	70.6	194 223		13 4069
7342	7.I		13.74	2.8350	0.0007	10 52 30.1	7.693	0.378	82.3	5 Beob.		10 3981
7343	8.7	-	14.50	2.7518	0.0002	14 32 58.2	7.694	0.367	71.1	230 289		14 3968
7344	8.1 6.79	_	18.57	2.7591 2.8124	0.0003	14 13 57.8	7.699	0.368	71.3	226 288 2		14 3970
7345	6.79		20.18		0.0006	11 53 10.6	7.702	0.375	83.9	1	194	11 3906
7346	8.9		25.24	+2.7467		+14 46 27.7	+7.709	_	71.1	230 289		14 3972
7347	7·5¹0		30.36	2.7619	I	14 6 59.2	7.715	0.368		226 288 2	390	14 3974
7348	8.9		32.61	2.8154	1	11 45 32.0	7.718	I .	I -	124 204	•••	11 3908
7349	8.4	_	44.90	2.8091	1	12 2 26.7	7.735	0.375		216 785 7	794	11 3912
7350	7.9		54-45			-				194 223		13 4073
<u>l</u>	1 9	[™] 7 seq.0	3 75"B.		BD 8.0	3 BD 7.1		4 BD 7.5	; Schätz. 8.	.6 8.6		22 [59:0]
'	• 8.0 E	8.1 8.5 7	.0	7 Z. 122	[14:5]	8 BD 8.0	7.8 6.	5 5.8; Z.	785 orange	10 BI	0 6.5	

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.		Zoi	nen		B.D.
7351	8.9	19h 30	54.96	+2:7839	-0.0004	+13° 9'31"5	+7.748	+0.371	70.6	194	223			13° 4074
7352	8.5		55-99	2.8526	0.0009	10 6 1.2	7.750	0.380	77.8	120	196	575	583	
7353	6.71	30	58.33	2.8327	0.0007	10 59 44.9	7.753	0.378	70.0	122	198			10 3984
7354	8.8	31	12.08	2.7600	0.0003	14 12 53.2	7.771	0.368	71.1	226	290			14 3975
7355	8.9	31	17.33	2.8475	0.0008	10 20 10.9	7.779	0.379	70.0	120	196			10 3987
7356	9.1	19 31	20.71	+2.7756	-0.0004	+13 32 4.9	+7.783	+0.370	71.1	225	287			13 4077
7357	8.8	31	27.66	2.8208	0.0007	11 32 8.0	7.792	0.376	80.3	128	202	785	794	11 3916
7358	8.2	31	29.08	2.7915	0.0005	12 50 13.4	7.794	0.372	70.6	-	222	_		12 3987
7359	8.2	31		2.7429	0.0002	14 58 18.3	7.802	0.365	71.0	228 - D		289		14 3978
7360	8.9	31	37-37	2.7828	0.0004	13 13 33.8*	7.805	0.370	82.5	1	eob.			13 4081
7361	8.7	19 31	39.38	+2.8528	-0.0009	+10 6 16.9	+7.808	+0.380	78.3			649	667	10 3990
7362	8.7	31	39.63	2.7833	0.0004	13 12 10.7	7.808	0.370	70.6	194	_			13 4082
7363	8.2	31	45.66 46.08*	2.8013	0.0005	12 24 39.2	7.817	0.373	70.6	1	222	-0-		12 3990
7364 7365	8.9 9.2	31 31	56.01	2.8305 2.7547	0.0007	11 6 35.8 14 27 57.7	7.817 7.830	0.377	80.3 82.6	290		785	794	11 3918
								_						
7366	8.2	19 31	57.77	+2.7958	-0.0005	+12 39 31.6	+7.833	+0.372	70.6	194	223			12 3995
7367	8.8	32	2.02	2.7970	0.0005	12 36 31.7 12 20 17.0	7.839	0.372	70.6	-	222	-9-	700	12 3996
7368	8.5 8.9	32 32	_	2.8031 2.8078	0.0006	12 20 17.0	7.850 7.858	0.373	85.6 84.0	216 216		783 795	793	12 3997
7369 7370	9.3	32 32		2.8078	0.0006	12 8 0.5	7.860	0.373	90.6	792	795	193		12 3998
i i	1						-							
7371	8.8 8.6	19 32	20.13	+2.7935	-0.0005	+12 46 7.1	+7.863	+0.371	70.6	192	222			12 3999
7372	7.62	32		2.7557 2.8093	0.0003	14 26 26.7 12 4 35.7	7.891 7.891	0.366	71.1 84.0	226 216	290 792	705		14 3986 12 4001
7373 7374	8.9	_	41.19 41.65	2.8091	0.0006	12 4 35.7 12 5 10.3	7.892	0.373	84.0	216	792	795 795		12 4002
7375	8.7	32	-	2.8379	0.0008	10 47 33.8	7.892	0.377	90.5		783	793		10 4002
į	-											175		
7376	8.6 8.7	19 32	55.42	+2.8423	-0.0008 0.0006	+10 35 57.9	+7.910	+0.377	70.0 70.6	122	222			10 4004
7377 7378	9.0	33 33	5.10 17.73	2.8208	0.0007	11 34 22.5	7.923 7.940	0.374	76.6 86.0		R(2)	١		[11 3928]
7379	8.6	33		2.8535	0.0009	10 6 14.3	7.949	0.379	78.3			649	667	10 4006
73808	9.1	33	•	2.8112	0.0006	12 0 32.0	7.960	0.373	90.5	785	794	•••	·	11 3930
7381	8.9	19 33		+2.8202	-0.0007	+11 36 28.2	+7.960	+0.374	80.3	124	204	785	794	11 3931
7382	8.8	33	40.78	2.8058	0.0006	12 15 19.9	7.971	0.372	84.0	216	-	795	174	12 4012
7383	8.4	33		2.7915	0.0005	12 53 40.8	7.982	0.370	70.6	194	223	• , ,		12 4015
7384	8.7	33	_	2.8146	0.0007	11 51 46.6	7.989	0.373	70.0		204			11 3935
7385	8.9		10.96	2.8340	0.0008	10 59 59.8	110.8	0.375	70.0	122	198			10 4013
7386	8.8	19 34	12.49	+2.8341	-0.0008	+10 59 51.5	+8.013	+0.375	70.0 70.2	1220	128	198	202	10 4014
7387	8.7		14.49	2.8258	0.0007	11 22 5.9	8.016	0.374	70.0	128		,	_	11 3937
7388	8.6	34	_	2.7944	0.0005	12 46 29.3	8.018	0.370	70.6	.192				12 4017
7389	8.8	34	22.74	2.8140	0.0007	11 54 11.4	8.027	0.373	70.0	124	-			11 3938
7390	8.6	34	34.68	2.8521	0.0009	10 11 24.3	8.043	0.377	78.3	120	196	649	667	10 4016
7391	8.9	19 34	51.79	+2.8030	-0.0006	+12 24 22.8	+8.066	+0.371	70.6	192	222			12 4020
7392	8.1	_	53-35	2.8063	0.0006	12 15 37.0	8.068	0.371	84.0	216	792	795		12 4022
7393	7.9	35	0.90	2.8202	0.0007	11 38 9.5	8.078	0.373	70.0	124				11 3942
7394	8.34		11.25	2.8479	0.0009	10 23 37.5	8.092	0.377	70.0	122	-			10 4020
7395	9.2	35	14.22	2.8228	0.0007	11 31 28.2	8.096	0.373	81.7	128	ĸ			
7396	6.48	19 35	18.31	+2.7780	-0.0004	+13 31 36.3	+8.101	+0.367	71.1	225	287			13 4098
7397	7.96	35	18.61	2.7926	0.0005	12 52 50.8	8.102			192				12 4027
7398	8.0		19.64	2.7833	0.0005	13 17 31.2	8.103		-	194				13 4099
7399	8.77	35		2.7742	0.0004	13 41 53.3	8.104	-	82.7	_	eob.			13 4101
7400	8.8	35	20.77	2.8174	0.0007	11 46 23.8	8.104	0.372	70.0	124	204			11 3946
ĺ	1 B	D 6.1	2 8.I	7.5 7.2:	BD 8.1	³ 9 ^m 5 praec. 5	o!8 A.:	omo prae	c. 18 ⁸ 2!3 A.		4 BD	7.7		BD 5.8

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.		Zor	nen		В	. D.
7401	8.81	19h 35m 24.0	4 +2:7720	-0.0004	+13°47'42.0	+8"109	+0.366	70.7	225	226			13°	4102
7402	8.7	35 24.3	5 2.7739	0.0004	13 42 42.7	8.109	0.367	80.8	225	287	782	783		4103
7403	8.8	35 24.3	9 2.8199	0.0007	11 39 33.3	8.109	0.373	83.9	216	785	794		11	3947
7404	8.5	35 25.0	2.7857	0.0005	13 11 12.8	8.110	0.368	70.6		223			13	4100
7405	8.82	35 27.2	3 2.7726	0.0004	13 46 9.8	8.113	0.366	71.3	226	287	289	290	13	4104
7406	8.9	19 35 29.4	7 +2.8226	-0.0007	+11 32 28.3	+8.116	+0.373	70.0	128	202			11	3948
7407	9.0	35 45-4		0.0007	11 32 58.3	8.137	0.373	70.0	128	202				3951
7408	8.5	35 50.3	3 2.7777	0.0004	13 33 15.8	8.144	0.367	71.3	226	287	290			4107
7409	8.4	36 5.7	8 2.7659	0.0004	14 5 6.3	8.165	0.365	71.0	225	226	290		14	4001
*7410	8.3	36 5.9	9 2.7913	0.0005	12 57 18.5	8.165	0.368	70.6	192	222			I 2	4034
7411	8.5	19 36 6.3	4 +2.7992	-0.0006	+12 36 17.8	+8.165	+0.369	83.9	192	792	793		12	4035
7412	9.2	36 9.4		0.0007	11 32 44.6	8.170	0.372	86.o		R(2)			_	3953]
7413	6.18	36 21.0	-	0.0007	11 54 3.9	8.185	0.371	83.9		785				3954
7414	8.5	36 29.8	3 2.7726	0.0004	13 47 46.0	8.196	0.365	70.9		223	289		13	4109
7415	9.1	36 30.0	6 2.7670	0.0004	14 2 38.0	8.197	0.365	90.5		783			13	4110
7416	8.6	19 36 30.6	2 +2.8101	-0.0007	+12 7 27.3	+8.197	+0.370	84.0	216	792	702		12	4040
7417	8.8	36 31.1	i	0.0005	12 55 50.5	8.198	0.368	80.6		222	792	792		4042
7418	8.8	36 31.1		_	14 56 15.5	8.198	0.362	8o.8	226	290	785	794		4004
7419	9.0	36 36.9	i i	0.0004	13 46 6.3	-	0.365	80.8	230	-		783		4111
7420	8.3	36 40.1	- 1		14 57 36.6	8.210	0.362	71.3		289	290		_	4006
7421	6.0	19 36 41.0	2 428222	o.ooo8	+11 32 1.4	+8.211	+0.372	70.0	124	204			١.,	3955
7422	7.74	36 42.3			12 29 44.6	8.213	0.369	84.0	216	•	705			4044
7423	8.7	36 49.6			13 57 47.9	8.223	0.365	83.9	225		783			4114
7424	9.3	36 53.8	- 1	0.0004	14 3 39.4	8.228	0.364	82.6	287	-	1-3		-	4008]
7425	8.8	36 54.9		•	12 35 31.3	8.230	0.369	82.2	222				_	4045]
	8.5			1										
7426	1 1	19 36 59.2 36 59.4		-0.0005	+13 30 27.4	+8.236	+0.366	77·3 82.2	194 228	223 R	795		13	4115
7427 7428	9.5 8.5	36 59.4 37 14.9	- 1 - 1	0.0003	14 44 39.7 13 3 2.6	8.236 8.257	0.362	70.6	194				7.2	4118
7429	8.56	37 23.6			11 43 27.9	8.268	0.371	70.0		204				3957
7430	8.6	37 40.4	-	0.0010	10 16 23.4	8.290	0.375	78.3	120		649	667		4029
			1	I	• .	I		, ,		-	"	•		
7431	8.3 9.4	19 37 41.4 37 45.5	- i	-0.0007	+11 54 39.7	+8.292	+0.370	70.0 82.6	124 287	204 R				3960 4123]
7433	8.4	37 45.5 37 45.8		0.0004	13 59 12.8 13 23 51.3	8.298	0.364	70.6	194	223				4123j
7434	9.0	37 56.0	-	0.0003	14 38 2.6	8.311	0.362	71.1	226	290				4017]
7435	8.7	38 4.6	_	0.0003	14 37 59.4	8.323	0.362	71.1		290			-	4018
;	'	•	_	1	_		i -			-				4
7436	9.4	19 38 13.7		-0.0007	1 + ++-3	+8.335	+0.369	90.6	792				l	
7437	8.1 ⁷ 8.9	38 14.7 38 19.4		0.0007	12 4 31.2	8.336	0.369	84.0	216		793			4056
7438 7439	9.0	38 41.2	1	0.0005	13 35 40.6	8.342	0.365	71.1 81.6	225 122	-				4129
7440	6.2	38 45.3	- 1	0.0009	10 35 33.8	8.371 8.377	0.373	70.6	194					4031] 4059
j i	1 1					l			i	_				-
7441	7.3	19 38 45.9	1	-0.0009	+10 36 47.9	+8.377	+0.373	70.0	122					4032
7442	8.8	38 46.2		0.0006	12 57 34.9	8.378	0.366	70.6	194	-				4061
7443	7·7 8.8	38 46.6 38 55.3			12 55 53.2	8.378	0.366	70.6		194	223			4060
7444	7.9	3° 55.3	1 _		10 39 9.8 10 28 31.6	8.390	0.373	70.0	122					4034
7445	1 1					8.397	0.373	70.0	l				ŀ	4036
7446	8.9	19 39 7.1		1	+12 44 48.1	+8.405	+0.367	70.6	192				-	4063]
7447	8.7	39 14.7		1	12 45 38.0	8.415	0.367	90.6	792					4064
7448	8.6	39 32.9		-	13 8 9.2	8.440	0.365	70.6	194					4139
7449	8.6 8.88	40 2.0			10 57 10.9			70.0	128					4040
7450	•	40 2.9							124	K			fri	3972]
			3D 8.2		4 8.6 7.0 7.5	5 N	lur Z. 222	; BD 9.4	6	BD 7	7.8; S	Schätz	. 8.5	8.5
1	7 8.7 7	.7 7.9	Nur Z. 124;	BD 9.5										

Nr.										
	Gr.	A.R. 187	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
7451	9.2	19h 40m 10		-o:ooo8	+11°34'20."5	+8.489	+0.7369	81.7	124 R	[11°3973]
7452	8.9	40 18	3.75 2.8071	0.0007	12 20 54.0	8.500	0.367	70.6	192 222	12 4066
7453	3.0	40 19	9.02 2.8520	0.0010	10 18 36.1	8.500	0.373		Fund. Cat.	10 4043
7454	8.8	40 19	9.20 2.7965	0.0006	12 49 43.7	8.501	0.366	70.6	194 223	12 4067
7455	8.8	40 22	2.96 2.8105	0.0007	12 12 2.0	8.506	0.368	84.0	216 792 793	12 4068
7456	8.4	19 40 27	7.05 +2.7605	-0.0004	+14 26 23.1	+8.511	+0.361	71.1	225 287	14 4031
7457	9.3		5.90 2.8573		10 4 26.2	8.524	0.373	90.5	782 783	
7458	8.3		7.57 2.8554		10 9 23.1	8.525	0.373	79.8	10 Beob.	10 4046
7459	8.7	_	7.87 2.8272	•	11 26 55.4	8.525	0.369	70.0	128 202	11 3978
7460	8.9		3.90 2.8562	1	10 7 20.5	8.527	0.373	82,1	196 575 583 667	10 4045
i i	,		3.96 +2.8569	1		+8.527		925	120 782 783	
7461	9.3 8.8		5.96 1 2.8509 5.56 2.8019		+10 5 25.4	8.529	+0.373 0.366	83.5 70.6	192 222	12 4073
7462 7463	_		1 -		12 35 39.6	8.529	, -	85.3	7 Beob.	10 4047
7464	8.5 8.9			1	10 10 57.7 10 46 37.2	8.532	0.373	83.9	198 785 794	10 4047
	_ `	•		1		1	0.371	70.6	190 705 794	
7465	8.7	40 45	2.8037	1	12 30 46.3	8.535	0.366		_	12 4074
7466	8.5		2.70 +2.7671	1	+14 9 32.8	+8.545	+0.361	71.1	225 287	14 4033
7467	8.9		9.41 2.8218		11 42 4.3	8.554	0.368	83.9	204 792 793	11 3980
7468	8.6	•	3.62 2.8237	1	11 36 58.8	8.566	0.369	70.0	124 204	11 3981
7469	8.7	-	2.45 2.8182	1	11 52 10.2	8.571	0.368	83.9	216 785 794	11 3982
7470	8.7	41 16	5.48 2.7495	0.0003	14 57 9.8	8.576	0.359	71.1	228 289	14 4035
*7471	8.9	19 41 21	1.38 +2.7518	-0.0003	+14 51 7.6	+8.583	+0.359	71.1	226 290	14 4036
7472	8.4	4 I 22	2.18 2.8337	0.0009	11 10 4.6	8.584	0.370	70.0	128 202	11 3984
7473	8.9	41 26	5.04 2.7647	0.0004	14 16 48.8	8.589	0.361	71.1	226 290	14 4038
7474	9.0	41 20	5.62 2.8171	0.0008	11 55 38.4	8.590	0.367	83.9	216 785 794	11 3987
7475	8.7	41 33	3.39 2.8140	0.0007	12 4 11.9	8.599	0.367	84.0	216 792 793	12 4078
7476	8.9	19 41 35	5.43 +2.7635	-0.0004	+14 20 20.9	+8.601	+0.360	75.9	226 228 290 782	14 4039
7477	8.01		6.52 2.7447	1	15 10 33.5	8.603	0.358	90.5	783 795	15 3941
7478	8.8		1.55 2.8527		10 18 36.3	8.622	0.372	70.0	120 196	10 4054
7479	8.8		5.17 2.7828	1	13 29 2.8	8.627	0.363	70.9	194 223 225 287	
7480	8.7		7.03 2.8088	1 -	12 19 3.5	8.643	0.366	70.6	192 222	12 4079
7481	8.8			-0.0010	+10 42 34.7	+8.643	+0.370	70.0	122 198	10 4056
7482	8.9			1	13 29 18.6	8.654	0.362	71.0	223 225 287	13 4152
7483	8.9		5.49 2.7829 5.05 2.7941	1	12 59 4.5*	8.655	0.364	70.6	192 222	12 4080
7484	7.42	-	0.42 2.7906	.!	13 8 54.3	8.660	0.363	70.6	194 223	13 4154
7485	7.3		1.22 2.8514		10 23 5.3	8.679	0.371	70.0	120 196	10 4058
			. •	i		, , ,				
7486	7.3°	19 42 30	_ _		+12 4 43.0	+8.681	+0.366	84.0	216 792 793	12 4085
7487	9.0		4.38 2.7873		13 18 14.6	8.692	0.362	70.6	194 223	[13 4156]
7488	6.44		3.68 2.8270	1	11 30 21.4	8.697	0.368	70.0	128 202	11 3994
7489	9.2		3.64 2.7681	I.	14 10 15.8	8.704	0.360	82.6	290 R 228 289	[14 4047]
7490	8.25	42 54	1.99 2.7552		14 44 54.8	8.706	0.358	71.1		14 4048
7491	7.46		9.59 +2.8300		+11 22 27.1	+8.712	+0.368	70.0	128 202	11 3996
7492	8.7		7.89 2.8543		10 15 45.8	8.723	0.371	78.4	120 196 655 659	
7493	8.8		9.70 2.8436	i	10 45 16.3	8.725	0.370	70.0	122 198	10 4062
7494	8.8	43 19	5.36 2.7465	I	15 8 40.7	8.733	0.357	90.5	782 783	15 3953
7495	8.9	43 24	2.7876	0.0006	13 18 34.3	8.745	0.362	70.6	194 223	13 4161
*7496	8.8	19 43 27	7.92 +2.7687	-0.0004	+14 9 45.9	+8.749	+0.359	90.6	792 793	} ,, ,,,,
*7497	8.9	-	3.06 2.7687	1	14 9 42.2	8.749	0.359	90.6	792 793	14 4051
7498	8.o	43 3		1	14 48 43.9	8.754	0.358	71.1	226 290	14 4052
7499	8.37		2.7524	1	14 53 31.9	8.756		80.8	228 289 782 783	
7500	9.0	43 33	3.22 2.7525	0.0003	14 53 6.9	8.756	0.357	90.5	782 783	[14 4054]
	¹ B	D 8.5 2	BD 6.8 * 8	8.2 6.8 7.0	4 BD 5.8	5 7.7 8.	7; BD 7.7	6 BD	6.8 ⁷ Z. 783 roth	; BD 7.8

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.		Zoi	nen		В	3. D.
7501	8.8	19 ^h 43	m 40.04	+2:7786	-o:0005	+13°43' 14.4	+8.765	+0"361	71.1	225	287			13°	4162
7502	8.6		40.42	2.8046	0.0007	12 32 57.6	8.766	0.364	70.6	192	222			_	4094
7503	7.7 ¹	43	52.08	2.8404	0.0010	10 55 7.2	8.781	0.369	90.6	792	793			10	4065
7504	8.8	43		2.8461	0.0010	10 39 20.3	8.783	0.369	70.0	122	198			10	4066
7505	8.6	43	56.12	2.7778	0.0005	13 45 51.2	8.786	0.360	71.1	225	287			13	4165
7506	7.9	19 44	12.11	+2.8286	-0.0009	+11 28 0.5	+8.807	+0.367	70.0	124	204			11	4003
7507	8.6	44	21.63	2.7923	0.0006	13 7 19.9	8.820	0.362	70.6	194	223			13	4168
7508	8.9	44	22.82	2.7867	0.0006	13 22 37.7	8.821	0.361	71.1	225	287			13	4170
7509	8.8	44	29.47	2.7857	0.0006	13 25 26.5	8.830	0.361	70.9	194	223	225	287	13	4171
7510	8.6	44	30.00	2.8401	0.0010	10 56 41.9	8.831	0.368	70.0	122	198			10	4070
7511	8.8	19 44	30.62	+2.7920	-0.0006	+13 8 28.7	+8.831	+0.362	82.2	223	R			[13	4172]
7512	8.32	44	38.80	2.7686	0.0004	14 11 56.2	8.842	0.359	71.1	225	226	287	290		4062
7513	8.98	44	51.61	2.8207	0.0008	11 50 31.3	8.859	0.365	82.3	216	R			[11	4010]
7514	8.8	44	59.87	2.8008	0.0007	12 45 13.2	8.870	0.362	70.6		222			I 2	4108
7515	6. I 4	45	2.42*	2.8586	0.0011	10 6 15.3	8.873	0.370	81.0	6 B	eob.			10	4073
7516	8.9	19 45	6.44	+2.7684	-0.0004	+14 13 19.7	+8.878	+0.358	80.8	225	287	782	783	14	4065
7517	8.7	45	7.21	2.8012	0.0007	12 44 29.2	8.879	0.362	70.6	_	222	•			4111
75185	8.9	45	9.46	2.7655	0.0004	14 21 11.9	8.882	0.358	71.1	226	290				4066
7519	8.9	45	11.00	2.8374	0.0010	11 5 12.3	8.884	0.367	80.3	128	202	785	794	11	4013
7520	8.5	45	20.20	2.7545	0.0003	14 51 2.2	8.896	0.356	71.1	228	289		-	14	4067
7521	8.7	19 45	27.93	+2.7866	-0.0006	+13 24 40.0	+8.906	+0.360	83.9	223	782	783		13	4179
7522	8.6	46	11.27	2.8371	0.0010	11 7 19.3	8.963	0.366	70.0	128	202	1-3			4018
7523	6.8	46	•	2.8328	0.0009	11 19 14.9	8.964	0.366	70.0	128	202				4019
7524	8.6	46	22.68	2.8194	0.0008	11 56 28.5*	8.978	0.364	80.3	124	204	785	794		4023
7525	8.36	46	25.40	2.7519	0.0003	15 0 10.8	8.981	0.355	71.1	228	289		•••		4074
7526	8.57	19 46	27.38	+2.8481	-0.0011	+10 37 13.8	+8.984	+0.367	70.0	122	198			10	4077
7527	8.9	46		2.8203	0.0008	11 54 35.6	9.006	0.364	70.0	124	204			ł .	4024
7528	8.78	46	47.26	2.7606	0.0004	14 37 39.7	9.010	0.356	71.1	226	290				4076
7529	8.8	46	48.24	2.8446	0.0010	10 47 25.2	9.011	0.367	83.8	198	782	783		01]	4078]
7530°	8.6	46	48.98	2.8443	0.0010	10 48 9.8	9.012	0.367	90.5	782	783			10	4079
7531	8.6	19 46	50.94	+2.8216	-0.0009	+11 51 13.2	+9.015	+0.364	83.9	216	785	794		11	4025
7532	8.8	47	6.32	2.7681	0.0004	14 17 50.0	9.035	0.356	71.1	226	290	174			4079
7533	9.0	47	6.63	2.7725	0.0005	14 5 51.0	9.035	0.357	8o.8	225	-	782	783		4078
7534	8.9	47	11.31	2.8382	0.0010	11 5 45.4	9.041	0.365	70.0	128	202				4027
*7535	8.6	47	23.34	2.8293	0.0009	11 30 46.7	9.057	0.364	70.0	124	204			11	4030
7536	8.9	19 47	27.83	+2.8169	-0.0008	+12 4 55.7	+9.062	+0.363	84.0 85.6	216	7928	793	796	12	4120
7537	8.4	47		2.7986	0.0007	12 55 25.4	9.071	0.360	70.6		222		• •		4122
7538	8.6	47		2.8371	0.0010	11 9 29.0	9.084	0.365	70.0		202				4034
7539	8.7	47	47.74	2.8344	0.0010	11 17 7.4	9.088	0.365	70.0	128	202				4035
7540	8.8	47	49.97	2.8095	0.0008	12 25 57.5*	9.091	0.361	84.0 85.6	216	792ð	793	796		4124
7541	9.0	19 47	54.04	+2.8373	-0.0010	+11 9 18.5	+9.096	+0.365	·81.7	128	R			[II	4036]
7542	8.3		55.14	2.7751	0.0005	14 0 13.8	9.098	0.357	71.1	225				I -	4188
7543	8.7		59.43	2.7827	0.0006	13 39 37.5	9.104	0.358	8o.8	-		782	783		4189
7544	8.6		13.23	2.7985	0.0007	12 56 50.0	9.121	0.360	70.6	192	222			12	4129
*7545	7.1 ¹⁰	48	17.88	2.7540	0.0003	14 58 4.1	9.128	0.354	80.8	228	289	782	783	ľ	4083
7546	8.8	19 48	26.92	+2.7882	-0.0006	+13 25 25.0	+9.139	+0.358	70.6	194	223				4193
7547	9.2		30.35	2.8269	0.0009	11 39 6.2	9.144	0.363	82.1	204	-				4038]
7548	8.7		52.76	2.8105	0.0008	12 24 52.3	9.173		84.0 85.6			793	796		
7549	8.7	49		2.7760	0.0005	13 59 45.0	9.185	0.356		225		3			4198
7550	8.8	49	11.69	2.8400				1 - 1		128					4046
I I	1.7	702 om		• •	2D = =	8 Nun 7				,					

¹ Z.793 orange ² BD 7.7 ⁸ Nur Z.216; BD 9.4 ⁴ 6.0 6.0 5.0 7.7 6.0 6.0; BD 5.5 ⁵ 9^m/₂ seq.2^m/₃ 20ⁿA.; 10^m/₅ praec.3^s ⁶ BD 7.3 ⁷ BD 8.0 ⁸ 10^m/₅ 18" 90° ⁹ 9^m/₅ 4 praec.4^s 0!1A. ¹⁰ 7.0 7.8 7.2 6.3; BD 6.5

Nr.	Gr.	A.R	. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zoı	nen		В	. D.
7551	8.8	19 ^h 40	o ^m 13:32	+2.8541	-0.0011	+10°24' 15.59*	+9.200	+0.366	83.5	122	782	783		100	4091
7552	8.4		15.91	2.8009	0.0007	12 52 0.5	9.203	0.359	70.6		222	. •			4139
7553	8.1	49	18.03	2.8277	0.0009	11 37 55.0	9.206	0.362	80.3	124	204	785	794	11	4048
7554	8.4	49	19.23	2.7619	0.0004	14 38 38.9	9.207	0.354	71.1	226	290			14	4090
7555	8.61	49	23.73	2.7514	0.0003	15 7 10.0	9.213	0.352	71.1	228	289			15	3985
7556	8.7	19 49	26.62	+2.7547	-0.0004	+14 58 18.7	+9.217	+0.353	71.1	228	289			14	4092
7557	9.0	49		2.8542	0.0011	10 24 40.4	9.229	0.366	82.1	198	R				4094]
7558	8.83	4		2.7924	0.0006	13 16 35.9	9.256	0.357	70.6	194	223			13	4203
7559	8.7	56	4.14	2.8443	1100.0	10 52 52.9	9.265	0.364	70.0	122	198			10	4095
7560	8.7	59	10.23	2.8288	0.0009	11 36 10.9	9.273	0.362	70.0	124	204			11	4052
7561	8.18	19 50	14.72	+2.7609	-0.0004	+14 43 1.9	+9.279	+0.353	71.1	228	289			14	4096
7562	5.5		19.03	2.8399	0.0010	11 5 35.3	9.285	0.363	70.0	128	202				4055
7563	8.7	59	31.67	2.8586	0.0012	10 13 25.0	9.301	0.365	78.4	122	198	655	659	10	4100
7564	9.0	59	42.80	2.7506	0.0003	15 11 54.6	9.315	0.351	90.5	782	783			15	3991
7565	9.1	59	45.38	2.7615	0.0004	14 42 30.2	9.319	0.353	71.1	228	289			14	4100
7566	8.5	19 50	46.55	+2.7959	-0.0007	+13 8 29.9	+9.320	+0.357	70.6	194	223			13	4210
7567	8.7	50		2.8259	0.0009	11 45 26.3	9.326	0.361	70.0		204			_	4057
7568	8.5	5	51.96	2.8183	0.0009	12 6 37.8	9.327	0.360	84.0 85.6	216	792δ	793	796	12	4146
7569	9.4	. 50	55.77	2.8080	0.0008	12 35 8.1	9.332	0.358	82.2	222	R			[12	4147]
7570	8.8	5	14.83*	2.8294	0.0009	11 36 17.8*	9.357	0.361	75.3	124	204	216	785	11	4060
7571	9.0	19 5	1 15.23	+2.8173	-0.0009	+12 9 59.7	+9.357	+0.359	82.2	216	R			[12	4150]
7572	8.9		15.48	2.8081	0.0008	12 35 23.0	9.357	0.358	70.6	192	222			12	4151
7573	8.7	5	22.64*	2.8296	0.0009	11 35 55.6*	9.366	0.361	75-3	124	204	216	785	11	4061
7574	9.0	5	40.19	2.8181	0.0009	12 8 18.3	9.390	0.359	84.0 85.6	216	7928	793	796	12	4153
7575	8.9	5	41.47	2.8371	0.0010	11 15 23.4	9.391	0.362	70,0	128	202			11	4063
7576	8.5	19 5	1 42.01	+2.7822	-0.0006	+13 47 39.6	+9.392	+0.354	71.1	225	287			13	4215
7577	8.4		49.95*	2.7542	0.0003	15 4 18.2	9.402	0.351	8o.8	228	289	782	783	15	3998
7578	8.64	5	58.49	2.7729	0.0005	14 13 41.6	9.413	0.353	71.1	226	290			14	4112
7579	8.25	5:	2 1.00	2.8411	0.0010	11 4 47.8	9.416	0.362	70.0	128				11	4065
7580	8.o ⁶	5:	2 1.06	2.8373	0.0010	11 15 20.0	9.416	0.361	70.0	124	128	202	204	11	4066
7581	8.7	19 5:	2.66	+2.8108	-0.0008	+12 29 22.3	+9.418	+0.358	70.9	192	222	290		12	4156
7582	8.5	5:	2 13.64	2.7788	0.0005	13 58 5.5	9.433	0.354	71.1	_	287				4219
7583	7.97	5:	2 17.54	2.8559	0.0012	10 23 33.3*	9.437	0.363	80.2	122	198	782	783	10	4117
7584	8.8	5:	17.68	2.8574	0.0012	10 19 9.0	9.437	0.364	69.8		122	196			4118
7585	8.7	5:	2 20.08	2.7613	0.0004	14 45 57.1	9.441	0.351	77.6	228	289	782		14	4113
7586	8.8	19 5	2 22.96	+2.7971	-0.0007	+13 7 54.4	+9.445	+0.356	70.9	194	223	225	287	13	4220
7587	8.9	5	2 23.58	2.7984	0.0007	13 4 20.1	9.445	0.356	80.6				794		422 I
7588	8.8	_	2 29.21	2.8054	0.0007	12 45 0.7	9.452	0.357	88.o		R (2)				4159]
7589	8.7	_	2 31.96	2.7972	0.0007	13 7 59.2	9.456	0.356	70.9					6	4223
*7590	8.8	5:	2 32.91	2.8057	0.0008	12 44 15.2	9.457	0.357	83.9 85.6	194	7928	793	796	12	4160
7591	8.7	19 5	2 39.17	+2.7958	-0.0007	+13 11 51.6	+9.465	+0.355	84.0 85.6	225	7928	793	796		4224
7592	8.5	5	2 41.90	2.8069	0.0008	12 41 11.2	9.469	0.357	70.6		222	_			4163
7593	8.4		2 49.54	2.8566	0.0012	10 22 19.1	9.479	0.363	83.5		782	783			4120
7594	9.0		2 53.67	2.8374	0.0010	11 16 30.4	9.484	0.360	70.0		204				4068
7595	7.9	5	2 56.53	2.8384	0.0010	11 13 37.5	9.488	0.361	70.2	128	202	204		l '''	4070
7596	7.1	19 5	3 16.52	+2.8442	-0.0011	+10 58 2.3	+9.513	+0.361	70.0		198				4126
7597	8.8	_	3 21.09	2.8595	0.0012	10 14 46.5	9.519	0.363	77.8		196				4127
7598	8.6	5	-	2.7608	0.0004	14 49 34.5	9.528	0.350	80.8		289		783		4120
7599	8.8	5.		2.8239	0.0009	11 55 28.6	9.544	0.358	83.9		785	794			4074
*7600	8.9	5	3 41.27	2.8319	0.0010	11 33 0.9	9.545	0.359	-	-	794			-	4075
	1 B	D 8.0	³ 9 [™] 5	praec. 1:0	35"A.	8 BD 7.0	BD 9.1	5 BD	7.5	BD 7	·5	7 8.	6 8.0	8.2	7.0
l l															

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen		B. D.
*7601 1	9.6	19h 53m 41:42	+2:8317	-0°0010	+11°33'37!3	+9.545	+0.359	92.7	785 R		
7602	8.9	53 42.17	2.8249	0.0009	11 52 47.3	9.546	0.358	82.2	216 R		[11°4076]
7603	8.7	54 1.83	2.8481	0.0011	10 48 5.9	9.571	0.361	70.0	122 198		10 4131
7604	8.7	54 5.63	2.7973	0.0007	13 10 23.2	9.576	0.354	70.6	194 223		13 4232
*7605	8.9	54 7.24	2.8472	0.0011	10 50 42.0	9.578	0.361	80.3	122 198 783	795	10 4132
7606	8.9	19 54 8.00	+2.8473	-0.00.1	+10 50 31.0	+9.579	+0.361	80.3	122 198 783	795	10 4133
7607	9.0	54 9.24	2.8054	0.0007	12 47 53.9	9.581	0.355	70.6	192 222	• • • •	[12 4179]
7608	8.7	54 11.11	2.8338	0.0010	11 28 39.0	9.583	0.359	80.3	128 202 785	794	
7609	8.6	54 23.96	2.8308	0100.0	11 37 31.3*	9.600	0.358	80.3		795	
7610	8.72	54 27.11	2.7673	0.0004	14 33 43.3	9.604	0.350	71.1	228 289	•••	14 4125
7611	7.23		+2.8065	-0.0008	+12 45 33.7	+9.606	+0.355	84.0 85.6	223 7928 793	706	12 4184
7612	4 ' I		2.8601	0.0012	10 14 43.4	9.610	0.362	85.7	577 585	190	[10 4135]
7613	9·5 8.8	54 32.14 54 32.65	2.8289	0.0012	11 43 2.8	9.611	0.358	70.0	124 204		11 4081
7614	8.9		2.8332	0.0010	11 30 51.8	9.613	0.358	70.0	124 204		11 4082
7615	8.8	54 34·59 54 46.72	2.8051	0.0018	12 49 48.5	9.629	0.355	70.6	192 194 222	223	
	1 1							,	1	3	
7616	8.5	19 54 46.74	+2.7696	-0.0005	+14 28 10.1	+9.629	+0.350	71.3	226 289 290		14 4127
7617	8.7	54 48.30	2.8509	0.0012	10 41 26.3	9.631	0.361	70.0	122 198		10 4137
7618	8.8	54 52.63	2.7748	0.0005	14 14 12.3	9.637	0.351	71.1	225 226 287 226 228 289		
7619	8.5	54 54.36	2.7707	0.0005	14 25 25.9	9.639 9.646	0.350	71.1	226 228 289 128 202	290	11 4086
7620	8.7	55 0.43	2.8363	0.0010	11 22 54.8		0.358	70.0	120 202		
7621	7.3	19 55 1.69	+2.8008	-0.0007	+13 2 13.4	+9.648	+0.354	70.6	192 222		12 4189
7622	8.9	55 9.40	2.8610	0.0013	10 13 16.1	9.658	0.361	84.6	5 Beob.		10 4139
7623	8.9	55 12.10	2.8644	0.0013	10 3 40.2	9.661	0.362	77.3	120 196 515	521	
7624	8.8	55 14.16	2.8306	0.0010	11 39 11.0	9.664	0.358	70.0	124 204		11 4090
7625	7.0	55 21.10	2.7763	0.0005	14 10 47.2	9.673	0.350	71.1	225 287		14 4132
7626	7.84	19 55 22.65	+2.7703	-0.0005	+14 27 28.0	+9.675	+0.350	71.1	226 290		14 4133
7627	8.35	55 24.69	2.7555	0.0004	15 8 13.4	9.678	0.348	71.1	228 289		15 4020
7628	8.46	55 25.80	2.7614	0.0004	14 52 1.3	9.679	0.349	71.1	228 289		14 4134
*7629	8.2	55 29.03	2.8573	0.0012	10 24 17.6	9.683	0.361	90.6	7928 793 796		10 4143
*7630	7.7	55 29.09	2.8573	0.0012	10 24 13.0	9.683	0.361	90.6	7928 793 796		1143
7631	9.2	19 55 31.30	+2.7673	-0.0005	+14 35 59.3	+9.686	+0.349	8o.8	228 289 782	783	14 4136
7632	8.8	55 36.61	2.8263	0.0009	11 52 6.4	9.693	0.357	83.9	216 785 794		11 4093
7633	8.9	55 37.05	2.8321	0.0010	11 35 44.7	9.693	0.357	70.0	128 202		11 4094
7634	8.6	55 37.42	2.7793	0.0005	14 3 8.3	9.694	0.351	80.9 82.8	5 Beob.		14 4140
7635	8.8	55 48.35	2.7669	0.0004	14 37, 42.4	9.708	0.349	71.1	226 290		14 4144
7636	8.8	19 56 1.58	+2.8279	-0.0010	+11 48 3.9*	+9.724	+0.356	80.3	124 204 785	794	11 4098
7637	9.3	56 2.49	2.7587	0.0004	15 0 39.3	9.726	0.348	82.6	289 R	.,,	[14 4145]
7638	8.7	56 2.81	2.7855	0.0006	13 46 47.8	9.726	0.351	71.1	225 287		13 4245
7639	8.8	56 12.04	2.8243	0.0009	11 58 33.9	9.738	0.356	82.2	216 R		[11 4100]
7640	7.3	56 13.21	2.8579	0.0013	10 23 36.3	9.739	0.360	70.2	120 196 198		10 4147
7641	9.0	19 56 29.50	+2.7594	-0.0004	+14 59 44.1	+9.760	+0.347	71.1	228 289		14 4146
7642	7.27	56 31.31	2.7905	0.0004	13 33 49.4	9.762	0.351	70.6	194 223		13 4247
7643	8.8	56 36.25	2.8633	0.0003	10 8 37.2	9.769	0.360	77.3	120 196 515	521	
7644	8.7	56 43.20	2.7617	0.0004	14 53 45.6	9.777	0.347	84.2	294 782 783	J	14 4148
7645	8.4	56 45.60	2.8062	0.0008	12 50 27.4	9.781	0.353	70.6	192 222		12 4196
11	1						1	·	·		11 4104
7646	6.8 ⁸	19 56 48.27	+2.8239	-0.0009	+12 0 40.5	+9.784	+0.355	83.9 80.8	216 785 794 228 289 782	7 Q -	
7647 7648	8.0 7.69	56 53.78 56 54.97	2.7593 2.8546	0.0004	15 0 45.9*	9.791	0.347	70.0	122 198	103	10 4153
7649	9.5 ¹⁰		2.7668	0.0012	10 33 51.3 14 40 13.4	9·793 9.796	0.359	70.0 82.7	294 R		
*7650			2.8542			1	1	-	122 198		10 4154
'330									•	_	
	1 I	o ^m 5 1'3 345°		D 8.2	³ 8.0 6.8 7.						2; BD 6.7
	⁵ BD 7	.6 6 BD 7.	• • •	BD 6.5	8 7.5 6.6 6. ₄	., 2.705	ошиси	9 BD (6.9 10 9.0	10.0	,

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	z	onen		B. D.
•7651	8.9	19 ^h 56	m 58:47	+2:7724	-0:0005	+14°24'46"3	+ 9,797	+0.348	80.8	226 296	783	795	14°4152
7652	7.11	56		2.7763	0.0005	14 14 4.2	9.798	0.349	71.1	226 290		•••	14 4150
7653	9.02	56	59.12*	2.7714	0.0005	14 27 42.4	9.798	0.348	96.7	R(3)			14 4151
7654	8.6	57	1.60	2.8173	0.0009	12 19 48.9	9.801	0.354	77.3 80.6	192 22:		793	12 4197
7655	8.8	57	3.58	2.8234	0.0009	12 2 40.9	9.803	0.355	83.9	216 78	794		11 4106
76568	8.9	19 57	18.6	+2.8191	-0.0009	+12 14 52.0	+ 9.808	+0.354	80.7	216 79	5		12 4198
7657	8.7	57	12.88	2.8096	0.0008	12 41 47.8	9.815	0.353	70.6	192 22			12 4199
7658	8.9	57	13.59	2.8056	0.0008	12 53 0.8	9.816	0.353	70.6	194 22	3		12 4200
7659	9.0	57	14.59	2.7961	0.0007	13 19 36.6	9.818	0.351	70.6	194 22	3		13 4249
7660 ⁴	8.7	57	16.56	2.7612	0.0004	14 56 16.8	9.820	0.347	1.18	294 79	5		14 4153
*7661	8.5	19 57	18.26	+2.7575	-0.0004	+15 6 46.6	+ 9.822	+0.346	71.1	228 28	•		15 4029
7662	8.3	57		2.8285	0.0010	11 48 51.1	9.831	0.355	80.3		785	794	11 4110
7663	8.8	57	31.35	2.7663	0.0004	14 42 45.8	9.839	0.347	85.6			796	-
7664	8.8	57	40.69	2.8098	0.0008	12 42 0.8	9.851	0.353	82.2	222 R		• •	[12 4203]
*7665	8.9	57	42.35	2.7576	0.0004	15 7 15.9	9.853	0.346	8o.8	228 29	782	783	15 4032
7666	8.6	19 57	42.43	+2.8548	-0.0012	+10 34 35.3	+ 9.853	+0.358	70.0	122 19	3		10 4160
7667	8.2	57	50.81	2.8647	0.0013	10 6 37.9	9.863	0.359	77.3		5 515	521	10 4162
7668	9.0	57	52.38	2.8639	0.0013	10 8 52.9	9.866	0.359	84.6	515 52	1	_	[10 4163]
*7669	9.0	57	56.18	2.7951	0.0007	13 23 39.9	9.870	0.351	70.9	194 22	287		13 4250
7670	9.2	57	59.28	2.8646	0.0013	10 7 2.7	9.874	0.359	84.6	515 52	l		[10 4164]
7671	9.0	19 58	0.42	+2.7767	-0.0005	+14 14 56.7	+ 9.876	+0.348	71.1	226 290)		,
7672	9.1	58	1.29	2.7767	0.0005	14 15 11.6	9.877	0.348	71.1	226 290)		14 4157
7673	8.4	58	2.85	2.8601	0.0013	10 19 52.0	9.879	0.359	70.0	122 19	3		10 4165
7674	8.06	58	3.60	2.7685	0.0005	14 37 56.3	9.880	0.347	71.1	228 29	ļ		14 4158
7675	8.8	58	6.30	2.8248	0.0009	12 0 20.1	9.883	0.354	83.9	216 78	794		11 4111
7676	8.o	19 58	14.64	+2.8368	-0.0011	+11 26 35.8	+ 9.894	+0.356	70.0	128 20:	:		11 4114
7677	8.8	58	16. 08 *	2.8154	0.0008	12 27 21.4	9.896	0.353	85.6	216 79	795	796	
7678	8.7	58	16.17	2.7661	0.0004	14 44 59.8	9.896	0.346	71.3	228 28			14 4161
7679	8.57	58	22.35	2.8151	0.0009	12 28 18.2*	9.904	0.353	85.6	216 79	795	796	12 4208
7680	8.6	58	29.74	2.8576	0.0012	10 27 44.0	9.913	0.358	70.0	120 196	5		10 4166
1867	8.2	19 58	41.82	+2.8406	1100.0—	+11 16 43.0	+ 9.928	+0.356	70.0	128 202	:		JI 4117
7682	8.18	58	48.18	2.8115	0.0008	12 39 22.2	9.936	0.352	70.6	192 22:	3		12 4209
7683	8.7	58	58.18	2.7888	0.0006	13 43 11.5	9.949	0.349	71.1	225 28	1		13 4255
7684	8.19	59	5.35	2.7961	0.0007	13 23 0.0	9.958	0.350	70.6	194 22	3		13 4258
7685	8.210	59	15.59	2.7957	0.0007	13 24 38.8	9.971	0.349	70.6	194 22	3		13 4259
7686	9.0	19 59	17.08	+2.8537	-0.0012	+10 40 3.7	+ 9.973	+0.357	70.0	122 19	3		10 4168
7687	9.0	59	20.69	2.8379	0.0011	11 25 28.5	9-977	0.355	70.0	128 20:			11 4121
7688	8.9	59		2.7842	0.0006	13 57 0.8	9.978	0.348	71.1	225 28	1		13 4261
7689	8.6		38.62	2.7905	0.0006	13 39 48.9	10.000	0.348	71.1	225 28			13 4262
7690	6.711	59	41.49	2.7586	0.0004	15 8 40.2	10.004	0.344	71.1	228 28	•		15 4040
7691	8.8		43.60	+2.8257	-0.0010	+12 0 53.3	+10.006	+0.353	83.9	216 78	794		11 4124
7692	8.4		43.87	2.8099	0.0008	12 45 29.3	10.007	0.351	70.6	192 22	3		12 4212
7693	8.3		45.90	2.8303	0.0010	11 47 50.0	10.009	0.353	70.0	124 204			11 4126
7694	9.0		47.43	2.8257	0.0009	12 0 47.3	10.011	0.353	90.5	785 794			[11 4125]
7695	8.9	59	50.20	2.7609	0.0004	15 2 41.4	10.015	0.345	71.1	228 289	•		[14 4169]
7696	8.8	19 59	51.95	+2.8418	1100.0—	+11 15 10.2	+10.017	+0.355	70.0	128 20:			11 4127
769712		59		2.8216	0.0009	12 12 34.8*	10.018	0.352	84.0 85.6	216 792	δ 793	796	12 4213
7698	8.312	20 0	•	2.7609	0.0004	15 3 11.6	10.030	0.344	90.5	782 78			14 4171
7699	8.7	0		2.7648	0.0004	14 52 45.7	10.046		71.1	226 22	-	290	14 4173
7700	9.0	•	22.66	2.7656	0.0004	14 50 57.1	10.056	0.345	71.1	228 289)		14 4174
	1 B	D 6.5	2 G:	rösse nach	BD	9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9	2'B.	4 9 ^m ;	praec. 8	in par.		L =	BD -4:2

1 BD 6.5 2 Grösse nach BD 3 9 3 praec. 5 2 B. 4 9 3 praec. 8 in par. 5 L = BD -4:2 6 BD 7.0; Schätz. 8.0 8.0 7 BD 9.2; Schätz. 8.9 8.8 8.3 8.2 8 BD 7.3; Schätz. 8.3 8.0 9 7.5 8.7; BD 8.7 10 8.7 7.8; BD 7.5 11 6.7 [7.5]; BD 6.0 12 9 2 praec. 6 8 1:4 B. 13 BD 8.9; Z. 783 orange

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
7701	9.1	20h 0m 25	72 +2:8135	-0.0008	+12°36′34.8	+10.060	+0.351	82.2	222 R	[12° 4219]1
7702	8.7	0 27.	1 _	1	11 41 16.4	10.062	0.353	70.0	124 204	11 4130
7703	8.9	o 28.	44 2.8144	0.0008	12 34 11.6	10.063	0.351	82.2	222 R	[12 4220]2
*7704	8.8	0 29.	38 2.7959	0.0007	13 26 28.8	10.064	0.348	80.5	194 223 782 783	13 4264
77058	8.4	0 37.	71 2.8506	0.0012	10 51 10.8	10.075	0.355	80.3 82.4	5 Beob.	10 4174
7706	8.4	20 O 38.	19 +2.8247	-0.0009	+12 5 6.5	+10.075	+0.352	84.0 85.6	216 7928 793 796	12 4224
7707	7.94	0 41.	32 2.8197	0.0009	12 19 26.4	10.079	0.351	70.6	213 216	12 4225
7708	8.6	0 44.	2.8022	0.0007	13 9 4.0	10.083	0.349	70.6	194 223	13 4269 ;
7709	8.4	0 46.		ı	11 52 23.6	10.085	0.352	80.3	124 204 785 794	
7710	7.6	0 51.	48 2.8144	0.0009	12 34 43.8	10.092	0.350	70.6	5 Beob.	12 4226
*7711	8.5	20 o 58.	34 +2.8637	-0.0013	+10 13 56.3	+10.101	+0.356	76.7	7 Beob.	10 4176
7712	8.9	ı 6.	30 2.8272	0.0010	11 58 47.0	10.111	0.352	70.0	124 133 204 211	11 4137
7713	7.85	1 11.	. 1	1	12 57 55.1	10.117	0.349	70.7	194 220 246	12 4229
7714	8.86	1 13.	.	1	12 35 35.6	10.120	0.350	94.9	R(2)	12 4228
7715	8.6	1 13.	2.8635	0.0013	10 14 58.5	10.120	0.356	76.7	7 Beob.	10 4178
7716	8.57	20 1 14.	.	*	+12 1 2.6	+10.121	+0.351	70.1	124 135 204 213	11 4138
7717	9.2	1 19.		1	12 32 52.1	10.127	0.350	90.5	787 788	[]
7718	9.1	I 20.	. 1	1	10 44 19.1*	10.129	0.355	70.0	122 198	[10 4179]
7719	8.9	I 21.	1	1	12 40 25.0	10.130	0.350	70.6	215 216	12 4230
7720	7.7	I 21.	53 2.8543	0.0012	10 41 45.6*	10.130	0.355	70.1	5 Beob.	10 4180
7721	1.8	20 I 23.	75 +2.7651	-0.0004	+14 54 27.5	+10.133	+0.344	71.1	228 230 289 294	
7722	8.9	1 31.		1	14 41 8.5	10.142	0.344	82.7	291 R	[14 4182]
7723	8.8	1 38.		1	11 55 53.6	10.151	0.351	83.8	192 786 787	11 4143
*7724	8.9	I 44.			13 15 48.4	10.159	0.348	70.7	194 220 223 246	
7725	8.7	1 53.		0.0010	11 59 33.1	10.171	0.351	70.2	7 Beob.	11 4144
7726	8.7	20 2 8.	70* +2.7677	1	+14 48 58.6*		+0.343	80.8	236 293 786 787	
7727	8.3	2 24.		1	11 20 30.1	10.209	0.352	70.3	135 192 213 222	
7728	7.8	2 25.	,	i i	11 13 14.3	10.211	0.353	70.1	133 211	11 4147
7729	8.7	2 29.			10 43 48.5	10.215	0.354	70.2 70.1	130 205 209 133 211	11 4148
7730	8.9	2 30.	.	į	11 13 25.6	10.217	0.352		1	1
7731	7·3°	20 2 40.		_	+10 21 47.1	+10.229	+0.354	70.0	127 200	10 4189
7732	8.8	2 41.	- 1	1	11 53 28.7	10.230	0.350	70.6 83.8	192 222 192 786 787	11 4149
7733	8.8 8.7	2 45. 2 53.		1	12 I 5.9 14 41 IO.2	10.235	0.350	71.1	233 291	14 4195
7734 7735	7.6 ¹⁰	2 53. 2 55.		1	11 51 55.8	10.249	0.350	70.7	6 Beob.	11 4153
		•	.							[13 4281]
7736	8.711	20 2 58.	1	i i	+13 55 4.3	+10.252	1	71.1 70.6	238 292 192 213 215 246	
7737	8. ₇ 8. ₃	3 7. 3 8.	10 2.8275 96 2.8144	l .	12 I 33.3 12 39 7.7	10.262	0.350	70.0	215 244	12 4236
7738 7739	8.9	3 IO.	_	l .	10 33 49.1	10.267	0.354	70.5	205 209	[10 4190]
7740	8.6	3 14.		1	11 8 21.3	10.271	0.352	83.9	211 786 787	11 4155
1			. .		1	+10.276		71.1	230 294	14 4199
7741	8.5 8.6	20 3 17. 3 22.	1 1 1		+14 57 50.2	10.282	+0.342 0.353	70.2	130 205 209	10 4191
7742	7.8	3 25.	l		10 25 18.5	10.285	0.354	70.2	130 205 209	10 4192
7744	8.9	3 25.		1	13 7 27.4	10.285	0.347	70.8	220 246	13 4284
7745	8.8	3 48.	,	1	12 27 14.6	10.314	0.348	70.7	215 244	12 4239
7746	9.1	20 3 52.			+10 25 3.6	+10.320	+0.352	70.0	127 200	[10 4194]
7747	8.8	3 56.	1	1	14 22 18.4*	-	0.343	71.1	233 291	14 4202
7748	8.6	4 0.	1 -	t	13 57 39.6	10.329		71.1	238 292	13 4290
7749	8.9	4 7.		1	10 9 24.5	- 1		87.6	5 Beob.	10 4196
7750		4 24.	_		j	1		70.7	215 244	12 4241
	1]	= BD + 2!3	³ L =	BD -4:7	8 10m seq.	5:2 o!5B.	4	BD 7.0; Se	chätz. 7.8 8.0	⁸ BD 7.2
0		se nach BD	7 BD 9.		L = BD + 3!2	9 BD		¹⁰ BD 7.0	¹¹ BD 9.2	
II										

Nr.	Gr.	A.	R.	1875	Praec.	Var.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.		Zo	nen		В	. D.
7751	8.7	20 ^h	41	n 26:79	+2:8461	-0.0012	+11°10'27	! 8 +10 ! 362	+0.351	70.2	120	205	200		7,0	4162
7752	8.01			43.31	2.7830	0.0006	14 11 34		1	71.1	236	293				4209
7753 ²	8.6		4	52.42	2.8331	0.0010	11 48 40		0.349	70.1	133	211			1	4165
7754	8.7		4	58.81	2.7756	0.0005	14 32 52	_ 1	0.341	71.1	236	293				4210
7755	8.3		4	58.90	2.7696	0.0004	14 49 56	.1 10.402	0.341	71.1	230	294			14	4211
7756	8.6	20	5	23.55	+2.8288	-0.0010	+12 2 3	.4 +10.433	+0.348	70.1	135	213			11	4167
7757	8.3		5	26.87	2.7954	0.0007	13 37 57		0.344	71.1		292				4297
7758	8.7		5	32.80	2.7730	0.0005	14 41 24	.8 10.445	0.341	82.8	5 E	eob.			•	4213
7759	8.7		5	41.55	2.8432	0.0011	11 21 11	.7 10.455	0.349	70.1	133	2 I I			11	4168
7760	8.98		5	42.14	2.7955	0.0007	13 38 5	.9 10.456	0.343	71.1	238	292			13	4300
7761	8.8	20	5	46.54	+2.8321	-0.0010	+11 53 21	.8 +10.462	+0.348	70.1	133	211			11	4170
7762	8.4		5	48.74	2.7865	0.0006		.1 10.464		71.1	233	291			14	4214
7763	7.74		5	50.17	2.7820	0.0005	14 16 42	.1 10.466	0.342	71.1	236	293			14	4215
7764	8.9		5	58.03	2.7912	0.0006	13 50 51	.5* 10.476	0.343	71.1	-	leob.			13	4302
7765	9.3		6	0.42	2.7974	0.0007	13 33 25	.2 10.479	0.343	92.7 93.4	787	R (2)		-	-
7766	8.8	20	6	0.70	+2.7970	-0.0007	+13 34 33	.2 +10.479	+0.343	80.6	220	246	786	787	13	4303
7767	8.9		6	4.28*	2.7718	0.0005	14 46 10	.1 10.483	0.340	79.0		leob.	•		-	4217
7768	8.35		6	6.00	2.8602	0.0013	10 32 41	.4 10.486	0.351	70.2	130	205	209			4203
7769	7.96		6	17.93	2.7673	0.0004	14 59 .9	L	0.339	71.1	230	294			14	4219
7770	8.4		6	18.97	2.7913	0.0006	13 51 18	.6 10.502	0.342	70.9	233	238	240	291	13	4305
7771	8.7	20	6	19.50	+2.8289	-0.0010	+12 3 32	.8 +10.503	+0.347	70.1	135	213			12	4256
7772	8.5		6	24.63	2.7804	0.0005	14 22 23	.5 10.509	0.341	8o.8	233	291	786	787	14	4220
7773	9.17		6	30.09	2.7666	0.0004	15 1 46	.9 10.516	0.339	71.1	230	294			14	4221
7774	8.7		6	30.18	2.8533	0.0012	10 53 7	.5 10.516	0.350	70.2	130	205	209		10	4205
7775	8.8		6	33.74	2.8656	0.0014	10 17 27	.9 10.520	0.351	77-3	127	200	515	521	10	4206
7776	8.7	20	6	34.23	+2.7965	-0.0007	+13 36 58	.0 +10.521	+0.343	71.1	238	292			13	4306
*7777	8.8		6	35-34	2.8510	0.0012	10 59 55	.5 10.522	0.349	70.2	130	205	209		10	4208
7778	8.7		6	41.18	2.8559	0.0013	10 45 56	.1 10.529	0.350	70.3	133	205	209	211	10	4209
7779	8.9		6	45.26	2.7968	0.0007	13 36 31	1	0.342	71.1	238	292			13	4310
7780	8.8		6	45.48	2.7911	0.0006	13 52 54	.4 10.535	0.342	71.1	233	291			13	4309
7781	8.5	20	6	48.51	+2.8019	-0.0007	+13 22 13	.9 +10.539	+0.343	70.8	220	246			13	4311
7782	8.8		6	52.95	2.8348	0.0010	11 47 39	1	0.347	70.2	135	211	213		11	4178
7783	8.6		7	1.13	2.7686	0.0004	14 57 22		0.339	71.1	230	294				4223
7784	7.78		7	8.39	2.8415	1100.0	11 28 43	i i	0.348	70.2	135	211	_			4180
7785	8.7		7	18.50	2.8567	0.0013	10 44 34	1	0.349	70.2	130	205	209		10	4214
7786	8.9	20	7	•	+2.8635	-0.0013	1		+0.350	70.0	127	200			10	4215
7787	8.9			29.52	2.8186	0.0009	12 35 33	i		82.3	244					4258]
7788	8.0° 8.8	į	7	•. •	2.7885	0.0006	14 2 7		0.341	71.1		292				4313
7789	8.9		7		2.8071 2.8247	0,0008	13 8 55	1		70.8		246	-04			4314
7790				45.14		0.0009	12 18 33	1	0.345	76.9		213	100		L12	4260]
779110		20	7		+2.7988	-0.0007	+13 32 58	1 .	+0.342	82.7	293				_	_
7792	8.8		7	48.61	2.8176	0.0009	12 39 2			70.7	_	244 D			12	4261
7793	9.0		7 8	53.34	2.7790	0.0005	14 29 40		005	82.7	293			ĺ	r	
7794 7795	9.0 8.9 ¹¹		8	1.10 4.30	2.8524 2.7830	0.0012	10 58 18 14 18 45			82.2	209				-	4220]
					1			1	0.339	71.1		291				4225
7796	8.7	20	8	5.11	+2.7916	-0.0006	+13 54 25			71.1		292				4317
7797 7798	8.9 8.4		8	9.39 13.62	2.8249 2.8036	0.0009	12 18 50			90.5 80.6		788	-04	"Q.		4262
7799	9.0		8	17.60	2.8030	0.0007	13 20 20 13 20 13	- 1	_	80.6 70.8		246 246	786	707		4318
7800	8.6		8	•	2.7948	0.0007					238					4319] 4320
		n	-	1-73						-	,-J°		. 111	,		
		D 7.5	:häi	z. 7.8 7.	- 978 s	eq. 4° 6'A. 5 BD 7.8	; 9 ³³ 5 seq. 6 ⁵ 0	0:8 A.; 976 D 7.3		8 7'A. 17" 2°5			9 ™ 1] .3 8.6			
				z. 8.1 8.		9 [™] 3 seq.		11 9 ^m 2 18 ^e	7°5	-1 2.3		1	., 0.0	. 1.3	, DD	J.5
	•							-	. •							ĺ

								_									
Nr.	Gr.	A	.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl.	1875	Praec.	Var.	Ep.		Zor	nen		В	. D.
7801	4.5 ¹	20 ^h	81	n 29:56	+2:7727	-0:0004	+14°4	9' 4"0	+10.664	+0.338	71.1	230	294			140	4227
7802	8.6		8	36.61	2.8012	0.0007	13 2		10.672	0.341	71.1	240	293				4322
7803	8.9		8	43.27	2.7878	0.0006		6 41.9	10.681	0.339	71.1	240	293			14	4233
7804	7.02		8	52.89	2.8709	0.0014	10	5 36.3	10.692	0.350	79.4	5 B	eob.			10	4224
7805	8.6		8	54.86	2.8533	0.0012	10 5	7 17.1	10.695	0.347	70.2	130	205	209		10	4225
7806	8.5	20	8	57.72	+2.8140	-0.0008	+12 6	1 51.7	+10.698	+0.342	70.7	215	244			12	4264
7807	9.1		8	59.13	2.7733	0.0004		8 26.6	1	0.337	82.7		R				4234]
7808	7.9		9	9.44	2.8174	0.0009		2 25.4	10.713	0.343	70.7	215	244				4265
7809	8.8		ģ	16.63	2.7728	0.0004		0 34.2	10.722	0.337	71.1		240	292	293	ı	4237
7810	8.8		9	19.06	2.8630	0.0013		9 34.8	1	0.348	70.2	130	205	209		B .	4227
7811	8,0	20	•	25.00	+2.8061	-0.0007					70.8	220	246			i	1
7812	8.7	20	9	37·39 47.66*	2.7687	0.0004	+13 1		+10.747	0.336	80.8	230	•	786	787		4332 4240
7813	8.8		9	52.16	2.8021	0.0007	15		10.765	0.340	70.8	220	246	100	101		4334
7814	7.7		9	58.90	2.7714	0.0004	14 5	-	10.774	0.336	71.1		294				4242
7815	8.6		10	1.85	2.8704	0.0014		9 0.7	10.777	0.348	79.4	_	eob.				4229
				_	1						1	l				1	ŀ
7816	8.3	20	10	7.08	+2.8414	-0.0011	_	30.8	+10.784	+0.345	70.1	133	211			ı	4193
7817	8.8		10		2.8507	0.0012		7 11.1	10.791	0.346	70.2	130	205	209		•	4194
7818	8.6		10	20.42	2.8652	0.0014		4 41.5	10.800	0.347	70.0	127	200			i i	4232
7819	8.7		10	•	2.8203	0.0009	_	6 17.8	10.801	0.342	70.1	135	213				4273
7820	9.2		10	31.92	2.8521	0.0012	11	3 43.4	10.814	0.346	70.0	130	205				4233]
7821	1.8	20	10	38.09	+2.8422	-0.0011	+113	3 3.0	+10.822	+0.344	70.1	133	211			11	4198
7822	9.1		10	43.70	2.8440	0.0011	11 2	8 1.4	10.829	0.344	80.5	211	787			11	4200
7823	8.9		10	44.27	2.8518	0.0012	11	5 10.4	10.830	0.345	70.2	130	205	209		11	4201
7824	8.8		10	53.01	2.8507	0.0012		8 22.4	10.840	0.345	70.2		205	209			4202
7825	8.8		11	6.66	2.7669	0.0004	15 1	1 56.1	10.857	0.335	80.8	230	294	786	787	15	4115
7826	8.1	20	11	28.24	+2.8370	-0.0010	+114	9 58.8	+10.883	+0.343	70.1	133	211			11	4204
7827	9.0 ⁸		11	28.90	2.8222	0.0009	12 3		10.884	0.341	70.1	135	213			[12	4277]
7828	8.6		11	35.80	2.7832	0.0005	14 2	6 18.3	10.893	0.336	71.1	233	291			14	4249
7829	8.64		12	5.26	2.7771	0.0004	14 4	4 56.8	10.929	0.335	71.1	236	293			14	4251
7830	9.0		12	17.82	2.7739	0.0004	14 5	4 43.1	10.944	0.334	71.1	230	294			14	4253
7831	8.6	20	I 2	25.01	+2.7763	-0.0004	+14 4	8 9.7	+10.953	+0.334	80.8	236	293	786	787	14	4255
7832	8.5		12	35.49	2.8627	0.0013		6 15.7	10.966	0.345	70.2	130	205	209	• •		4241
7833	8.6		12	41.26	2.8223	0.0009	_	5 30.3	10.973	0.340	83.9	213		787			4282
7834	8.9		12	44.70	2.8158	0.0008		4 34.6	10.977	0.339	70.8	220	246	• •			4283
7835	8.8		12		2.8243	0.0009	_	9 54.5		0.340	70.3	135	215	244			4286
	0 -					0.0010						,,,,	212				
7836 7837	8.5 8.8	20	13	4.27	+2.8340 2.8541	-0.0010 0.0012	+12	1 46.8 2 32.7	11.001	0.343	70.1		205	200			4246
7838	7.2		13	7·34 20.00	2.7939	0.0012		2 32.7 39.9	1	0.343	•		292	209			4355
7839	8.7		13		2.7893	0.0006		9 39·9 2 47·5		0.335	71.1	236					4256
7840	7.4		_	31.89	2.7943	0.0006	î .	8 47.7	11.034	0.336	71.1	238					4356
				-						l	1		-				1
7841	8.6	20	-	32.26	+2.8401	-0.0011		4 47.6		1	70.1	133	211				4217
7842	8.0			34.78	2.8040	0.0007		0 50.8		0.337	70.8	220					4357
7843	7.15		_	37.15	2.8181	0.0008		9 35.8	1	0.338	70.7	215					4289
7844	8.4		_	44.46	2.8224	0.0009		7 12.1	11.050	0.339	70.7	215		202			291 pr.
7845	8.4		13	45.02	2.7882	0.0005		7 6.6	1	0.335	71.3		291	~ 75			4259
7846	7.8	20		45.37	+2.7701	-0.0004	+15		+11.051	+0.332	71.1	230				_	4128
7847	8.3		_	45.60	2.8226	0.0009	_	6 50.1	11.051	0.339	70.7	215					29 i sq.
7848	8.5			53.08	2.8344	0.0010		2 14.7	1 .	0.340	70.1	135	-				4220
7849 ⁶					2.7741	0.0004		8 0.7	11.061	0.333	71.1	230					4260
7850	8.6		14	7.73	2.8604	0.0013	104	5 37.0	11.078	0.343	70.2	130	205	209		10	4250
i !		_		_								•					

¹ BD 5.0 ² 7.2 7.7 7.0 5.5 7.7 ⁸ BD 9.5 ⁴ BD 9.1 ⁵ BD 5.6; Schätz. 7.3 7.0; Z.244 röthlich; Refr. 1893 Oct. 23 5.8 gelb ⁶ 9.0 praec. 12.5 5.8.

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var.	Decl.	1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen		B. D.
7851	6.71	20 ^h 14	m 8!71	+2:8118	-0.0008	+13°	9' 22.5	+11:079	+0.337	70.8	220 246		13° 4360
7852	7.42		13.29	2.8541	0.0012	_	4 39.0	11.085	0.342	70.2	5 Beob.		11 4225
7853	8.8	14		2.8296	0.0010	12	17 30.8	11.095	0.339	90.5	786 787		12 4294
7854	8.7	14	25.04	2.7762	0.0004	14 5	53 10.3	11.099	0.332	71.1	230 294		14 4262
7855	9.0	14	27.42	2.8214	0.0009	12 4	41 41.9	11.102	0.338	70.7	215 244		12 4295
7856	8.4	20 14	27.83	+2.8675	-0.0014	+10 2	25 6.6	+11.103	+0.343	70.0	127 200		10 4252
7857	7.18	14	. · · .	2.7708	0.0004	8		11.103	0.332	80.8	230 294 786	787	15 4137
7858	6.8	14	_	2.7911	0.0006	14	10 33.8*	11.107	0.334	71.1	233 291		14 4263
7859	8.9	14	-	2.8630	0.0013	10	38 59.1	11.116	0.343	70.2	130 205 209		10 4254
7860	8.74	14	40.28	2.8688	0.0014	10 2	21 37.9	11.118	0.343	70.0	127 200		10 4255
7861	8.8	20 14	46.64	+2.8272	-0.0009	+12 :	25 28.1	+11.125	+0.338	80.3	135 213 786	787	12 4297
7862	8.8	14		2.7838	0.0005		32 35.4	11.137	0.333	71.1	236 293	•	14 4264
7863	8.9	14		2.8144	0.0008	1	3 34.5	11.139	0.336	70.8	220 246		[12 4298]
7864	8.8	15		2.7908	0.0005	14	12 56.4	11.155	0.333	71.1	233 291		14 4266
7865	1.8	15	16.98	2.8270	0.0009	12:	26 54.2	11.162	0.338	70.1	135 213		12 4299
7866	8.9	20 15	20.98	+2.7967	-0.0006	+13	56 7.9	+11.167	+0.334	71.1	233 291		13 4367
7867	8.5	15		2.7999	0.0006	1	46 50.8	11.169	0.334	71.1	238 292		13 4368
*7868	9.0	_	24.09	2.7922	0.0006	14	9 13.7	11.171	0.333	90.5	786 787		[14 4267]
7869	7.26	15		2.7808	0.0005	14 4	42 34.2	11.175	0.332	71.1	236 293		14 4268
7870	7.86	15	13.61	2.8155	0.0008	13	1 34.1*	11.182	0.336	77-4	220 246 788		12 4300
7871	7.7	20 15	38.26	+2.8647	-0.0013	+10	35 45.0	+11.188	+0.342	80.5	200 788		10 4259
78727	8.9	15	-	2.8552	0.0012		3 57·3°	_	0.341	70.2	5 Beob.		11 4234
7873	8.8		44.01	2.7757	0.0004		57 58.0	11.195	0.331	8o.8	230 294 786	787	
7874	8.6	15		2.7744	0.0004		1 54.8	11.200	0.331	77.6	230 294 788		14 4270
7875	8.4	-	50.01	2.8103	0.0007		17 28.8	11.202	0.335	71.1	238 292		13 4369
7876	9.0	20 15		+2.8074	-0.0007	+13 2	26 2.1	+11.207	+0.335	71.1	238 292		13 4370
7877	8.8	15		2.7721	0.0004	15	8 57.7	11.213	0.330	71.1	230 294		15 4140
7878	7.88	16		2.8124	0.0008	-	11 46.0	11.220	0.335	70.8	220 246		13 4371
7879	8.7	16	• •	2.8561	0.0012	11	2 16.4	11.221	0.340	70.2	130 205 209		10 4261
7880	9.1	16		2.8511	0.0012	111	17 41.1*	11.236	0.340	82.2	211 R		[11 4238]
7881	8.4	20 16	29.77	+2.7857	-0.0005	+14 3	30 49.5	+11.250	+0.332	71.1	236 293		14 4272
7882	8.3	16	• • •	2.8509	0.0012	11		11.272	0.339	70.1	133 211		11 4243
7883	7.3	16	• •	2.8363	0.0010	12	2 42.8	11.274	0.337	70.1	135 213		11 4244
7884	8.0	16		2.8182	0.0008	12	56 34.1	11.277	0.335	70.7	215 220 244	246	12 4307
*7885	8.7	16	56.71	2.8183	0.0008	12	56 14.5	11.283	0.335	70.7	215 220 244	246	12 4308
7886	6.69	20 17	2.54	+2.7936	-0.0006	+14	9 7.2	+11.290	+0.332	71.1	233 291		14 4275
7887	8.7	17		2.7799	0.0004		49 10.7	11.292	0.330	71.1	236 293		14 4276
7888	9.0	-	15.35	2.8651	0.0013		37 27.7	11.305	0.340	70.0	127 200		10 4263
7889	7.8		17.78	2.8639	0.0013		41 8.3	11.308	0.340	70.2	130 205 209)	10 4264
7890	8.6		18.02	2.8439	0.0011	11.	41 10.2	11.308	0.338	70.1	133 211		11 4248
7891	8.8	20 17	23.16	+2.8290	-0.0009	+12 :	25 30.7	+11.314	+0.336	70.1	135 213		12 4311
7892	9.0		30.65	2.8645	0.0013		39 43.6	11.324		70.2	130 205 209)	10 4268
7893	7.5 ¹⁰	-	32.12	2.7774		•	57 43.2	11.325	0.329	71.1	230 294		14 4278
7894	8.8	-	44.91	2.8053	0.0007	•	36 37.5	11.341	0.333	71.1	238 292		13 4375
7895	8.7	l .	14.85	2.8618	0.0013		49 10.3	11.377	0.339	70.2	130 205 209)	10 4270
7896	8.7		29.71	+2.8019	-0.0006	+12	48 22.1	+11.395	+0.331	71.1	238 292		13 4380
7897	8.4		29.96	2.8262	0.0009	-	36 25.4	11.395	0.334	70.7	215 244		12 4318
7898	8.6	1	31.35	2.8422	1100.0		48 36.8	11.396	1 - 1	70.1	133 211		11 4250
7899	8.8		40.19	2.7985	0.0006		58 51.5	11.407	1	71.1	233 291		13 4384
7900	8.7		42.89	2.8156			8 19.0			_	220 246		13 4385
l '	1 10	D 6.2	3 BI		· 7.0 7.7			BD 8.0;		8 8.7	⁶ BD 6.5	6 Q	2 8.1 7.2
1 .		5 e q. 11 ⁸				BD 5.8		BD 5.0, 6		,	0.3	0	
i i	3				•	•		•					

Nr.	Gr.	A.R	. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.		Zone	n	B. D.
7901	8.9	20 ^h 1	8 ^m 45.44	+2:7804	-0.0004	+14°52′ 3."1	+11:414	+0.328	70.1	230	294		14° 4283
7902	9.1	1		2.8254	0.0009	12 39 20.0	11.416	0.334	80.6			86 78	
7903	8.8	1	8 49.41	2.8611	0.0013	10 52 22.9	11.418	0.338	70.1		209	•	10 4274
7904	8.7	1	8 59.01	2.7888	0.0005	14 27 58.9	11.430	0.329	71.3	233	291 2	93	
7905	8.7	1	9 0.16	2.7889	0.0005	14 27 54.0	11.431	0.329	71.3	233	291 2	93	14 4284
7906	8.6	20 I	9 4.60	+2.8357	-0.0010	+12 9 20.9	+11.436	+0.335	70.6	135	213		12 4321
*7907	9.1	1	9 9.42	2.7893	0.0005	14 27 1.2	11.442	0.329	71.1	236	•		[14 4286]
7908	7.5	I	9.88	2.8191	0.0008	12 58 53.4	11.443	0.333	8 0.6	_		86 78	
7909	8.7	1	9 14.69	2.8120	0.0007	13 20 21.5	11.448	0.332	71.1		292		13 4387
7910	8.8	3	9 29.43	2.8479	1 100.0	11 33 34.8	11.466	0.336	70.1	133	2 I I		11 4254
7911	8.9	20 I	9 29.61	+2.8152	-0.0008	+13 11 22.1	+11.466	+0.332	70.8	220	246		13 4389
7912	8.4	1	9 31.58	2.7902	0.0005	14 25 19.4	11.469	0.329	70.1		293		14 4289
7913	8.5	1	9 41.79	2.8457	0.0011	11 40 39.3	11.481	0.335	70.1	_	213		11 4256
7914	8.8	2	0 2.39	2.8443	1100.0	11 45 27.7	11.505	0.335	70.1	133	2 I I		11 4258
7915	9.1 ¹	2	0 4.00	2.8770	0.0015	10 6 44.9	11.508	0.339	86.1	527	663 6	69	[10 4280]
7916	7.12	20 2	0 10.20	+2.8093	-0.0007	+13 30 19.1	+11.515	+0.330	70.8	220	246		13 4390
7917	7.98	2		2.7884	0.0005	14 32 8.3	11.516	0.328	71.1	I .	293		14 4293
7918	8.7	2	0 40.87	2.8629	0.0013	10 50 38.4	11.551	0.336	82.3	5 Be	. •		10 4283
7919	8.6	2	0 46.81	2.8689	0.0014	10 32 35.1	11.558	0.337	70.0	-	200		10 4284
7920	8.8	2	0 49.78	2.8427	0.0010	11 51 53.1	11.562	0.334	70.1	135	213		11 4261
7921	8.2	20 2	0 56.40	+2.8388	-0.0010	+12 4 1.8	+11.570	+0.333	70.1	135	213		12 4331
7922	8.9	2		2.8629	0.0013	10 51 13.6	11.574	0.336	70.1		209		10 4287
7923	8.9	2		2.8563	0.0012	11 11 15.6	11.574	0.335	70.1	_	211		11 4263
7924	8.6	2	_	2.8612	0.0013	10 56 43.9	11.583	0.336	70.1		209		10 4290
7925	8.7	2	1 9.99	2.7911	0.0005	14 26 46.4	11.586	0.327	90.5	786	787		14 4298
7926	8.5	20 2	1 13.75	+2.8060	-0.0006	+13 42 47.0	+11.591	+0.329	71.1	238	292		13 4394
7927	8.7	2	0.0	2.8216	0.0008	12 56 34.8	11.600	0.331	70.7	-	 244		12 4337
7928	9.0	2	1 23.29	2.8265	0.0009	12 41 51.9	11.602	0.331	70.7		244		12 4340
7929	8.8	2		2.8301	0.0009	12 31 0.4	11.602	0.332	70.1		213		12 4338
7930	9.1	2	1 32.80	2.7839	0.0004	14 49 10.5	11.613	0.326	71.1		294		[14 4301]
7931	8.7	20 2	1 34.13	+2.8159	-0.0007	+13 14 1.6	+11.615	+0.330	70.8	220	246		13 4396
7932	8.4	2	0. 0	2.8329	0.0009	12 23 15.8	11.617	0.332	70.4	ŀ	•	15 244	
7933	8.9	2	1 41.86	2.7844	0.0004	14 47 57.5	11.624	0.326	71.1		294	-3 -4-	14 4302
7934	8.8		1 42.78	2.7909	0.0005	14 28 55.2	11.625	0.327	71.1	-		91 29	
7935	8.8	2	1 43.20	2.8651	0.0013	10 46 0.6	11.626	0.335	70.1		209	, ,,	10 4295
7936	8.8	20 2	1 47.59	+2.8560	-0.0012	+11 13 40.0	+11.631	+0.334	70.1	1,22	211		17 4267
7937	7.9	2		2.7999	0.0006	14 2 40.7	11.638	0.327	71.1	133 238			13 4400
7938	8.1	. 2		2.7901	0.0005	14 31 58.7	11.647	0.326	71.1			91 293	
7939	9.0	2	_	2.8103	0.0007	13 32 13.8	11.655	0.328	70.8	220		//.	13 4402
7940	8.6	2	2 8.87	2.8335	0.0009	12 22 42.3	11.656	0.331	70.6		215 2	44	12 4344
7941	7.8	20 2	2 29.67	+2.8549	-0.0012	+11 18 26.2	+11.681	1	70.1	,,,	211		1
79424	8.9		2 34.40	2.7956	0.0005	14 17 7.0	11.686	0.326	70.1 71.1	133 233	211 201		11 4273 14 4308
7943	8.2		2 38.52	2.8695	0.0013	10 34 24.4	11.691	0.335	70.0	127			10 4296
7944	8.5	1	2 52.12	2.8482	0.0011	11 39 51.2	11.707	0.332	70.1		213		11 4276
7945	8.95		2 54.71	2.8563	0.0012	11 15 7.4	11.710	0.333	70.1	133	-		11 4277
7946	7.2		3 14.21	+2.8365	-0.0009		+11.734			215			1
7947	8.9	•	3 32.54	2.8760	1	10 16 7.1	11.755	0.335	70.7 84.6	515			12 4348 [10 4299]
7948	8.7		3 39.34	2.7898	l .	14 37 12.0	11.763	0.324	71.1	230			14 4313
7949	8.7		3 54.29	2.8306	1		11.781	0.324	70.7	215			12 4352
7950	8.86		4 11.01	2.8321	1			-		215			12 4353
												.m	-
	• BD 9	.o 9.6 (). 4	5.7 6 BD 8.		ه سع ; د	5; röthlich	3 BD :	1.3	· 975 s	eq. 4° 2	: B.; 9	,-5 pra	ec. 8 ⁸ 1 B.

Nr.	Gr.	A	.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Dec	l. 1	875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Ī	Zo	nen		В	3. D.
7951	8.9	20 ^h	24 ⁿ	12:16	+2:8003	-0:0005	+14	7'	9".1	+11:802	+0."325	71.1	233	291			ſ14°	4316]
7952	6.31		-	18.81	2.8724	0.0014			41.9	11.810	0.333	70.0	127	-				4303
7953	8.8		24	19.91*	2.7913	0.0004			25.0	11.811	0.324	8o.8	236	293	786	787		4317
7954	8.8		24	22.69	2.8000	0.0005	14	8	46.4	11.814	0.325	82.7	291	R	-			4318]
7955	9.2		24	25.66	2.8207	0.0007	13	6	31.3	11.818	0.327	82.7	292	R			[13	4413]
7956	8.7	20	24	27.38	+2.8001	-0.0005	+14	8	34.0	+11.820	+0.325	71.1	233	291			14	4319
7957	8.7		24	28.27	2.7896	0.0004			55-7	11.821	0.323	71.1	230	294				4320
7958	8.0		24	41.54	2.8151	0.0007			59.0	11.837	0.326	70.8	220	246				4415
7959	8.9		24	44.88	2.8102	0.0006		39		11.840	0.326	80.8	233	291	786	787		4416
7960	8.9		24	45.83	2.8214	0.0008	13	5	12.1	11.842	0.327	71.1	238	292			13	4417
7961	8.82	20	24	46.69	+2.8256	-0.0008	+12	52	35.7	+11.843	+0.327	70.8	220	246			12	4358
7962	8.2		24	46.73	2.7999	0.0005		10	-	11.843	0.324	71.1	236	293				4323
7963	8.28		24	48.41	2.8493	1100.0	11	40	22.3	11.845	0.330	70.1	133	211			11	4289
*7964	8.7		24	56.27	2.8160	0.0007	13	21	54.4	11.854	0.326	71.1	238	292			13	4418
7965	8.5		24	59-43	2.8711	0.0013	10	34	7.4	11.858	0.332	70.0	127	200			10	4306
7966	8.5	20	25	0.01	+2.7826	-0.0003	+15	2	19.0	+11.858	+0.322	80.8	230	294	786	787	14	4325
7967	7.7		25	13.98	2.8659	0.0013			23.8	11.874	0.332	70.1	130	209	-	•	, ·	
7968	7.6		25	14.98	2.8659	0.0013	10	50	26.6	11.876	0.332	70.1	130	209			310	4307
7969	9.0		25	18.51	2.8780	0.0014	10	13	16.9	11.880	0.333	85.4	527	576	581	586	[10	4308]
7970	8.9		25	34.69	2.8250	0.0008	12	56	18.2	11.899	0.326	70.8	220	246			12	4364
7971	8.3	20	25	35·77*	+2.8231	0.0008	+13	I	58.5	+11.900	+0.326	80.6	220	246	786	787	12	4365
7972	8.6		25	40.40	2.8804	0.0015	10		40.6	11.906	0.333	77.6	127	200	-	586		4311
7973	8.6		25	45.64	2.7983	0.0005	14		11.8	11.912	0.323	71.3	233	291	293		14	4331
7974	9.04		26	3.81	2.7821	0.0003	15	6	45-4	11.933	0.321	71.1	230	294			[15	4184]
7975	8.7		26	8.18	2.7986	0.0005	14	17	21.9	11.938	0.323	71.0	233	236	291		14	4334
7976	8.8	20	26	10.11	+2.8686	-0.0013	+10	44	2.5	+11.940	+0.331	70.1	130	209			10	4315
7977	8.2		26	11.09	2.8073	0.0006	13	51	20.6	11.942	0.324	71.1	238	292				4428
7978	8.8		26	11.62	2.8795	0.0014	10	10	22.8	11.942	0.332	85.2	527	586			[10	4314]
7979 ⁵	8.0		26	18.14	2.7894	0.0004	14	45	38.5	11.950	0.321	71.1	236	293			14	4335
7980	8.7		26	21.43	2.7887	0.0004	14	47	40.9	11.954	0.321	70.1	236	293			14	4336
7981	9.3	20	26	25.10	+2.8600	-0.0012	+11	11	14.2	+11.958	+0.330	70.2	133	209	211		11	4298
7982	8.6		26	28.29	2.8556	1100.0	11	24	55.8	11.962	0.329	70.1	133	211			11	4299
7983	9.0		26	35.61	2.8769	0.0014	10	19	21.0	11.970	0.331	70.0	127	200				4317
7984	8.5		26	53.61	2.7834	0.0003	15	_		11.992	0.320	80.8	230	294	786	787		4190
7985	8.6		26	56.53	2.8516	0.0011	11	38	3.6	11.995	0.328	70.1	133	211			11	4301
7986	9.1	20	26	59-54	+2.8687	-0.0013	+10	45	36.3	+11.998	+0.330	81.7	130	R			[10	4320]
7987 ⁶	8.6		27		2.8147	0.0006	13	31	17.1	12.003	0.324	70.8		246			13	4435
7988	8.6			10.30	2.8383	0.0009		-	26.I	12.011	0.326	70.1		213				4372
7989	8.9			12.97	2.8185				56.8	12.014	0.324	71.1		292			-	4437
7990	4.0		27	14-47	2.8665	0.0013	10	52	46.6	12.016	0.330		Fu	nd. (jat.		10	4321
7991	8.7	20	27	32.49	+2.7860	-0.0003	+14	59	3.9	+12.037	+0.320	71.1		294			14	4340
7992	8.9			39.05	2.8256	0.0008		-	36.0	12.045	0.324	70.8		246			12	4376
7993	9.17			49.41	2.8136	0.0006	_	-	24.6	12.057	1	83.2	292				-	_
7994	8.9			50.16	2.8185	0.0007			37.2	12.058	1	70.8		246		<u>_0</u> _		4439
7995	8.6		27	50.51*	2.8093	0.0006	13	49	39.2	12.058	0.322	80.8	233	29 ľ	786	757	¹³	4440
7996	8.7	20	-	52.05	+2.7900				59.7	+12.060	+0.320	71.1		291				4341
7997	8.9			52.37	2.8127			-	32.9	12.060	_	80.8			786	787		4441
7998	9.2			57.12	2.7872				49.2	12.065		1	293					4342]
7999	8.5			59.45	2.8541				51.4	12.068		70.1		211				4310
8000	8.2		28	0.63	2.8516	0.0011	11	40	30.6	12.069	0.327		133					4311
					D 8.3		Z. 133	B	D 8.9	4]	BD 9.5	5 11	™ 30°.	A.; 1	om p	raec. 1	1 5 1	!2 A.
l °	9₹2	praec.	2"	75"B.	7 8.7	9.6												
li					•													

2 I

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.		Zor	nen		В.	. D.
8001	5.5 ¹	20h 28	n 2:23	+2:8336	-0:0008	+12°35' 59.7	+12.072	+0.325	70.7	215	244			I 2°	4378
8002	8.2	28	8.21	2.8004	0.0005	14 17 13.5	12.078	0.321	71.1	233	291				4343
8003	8.7	28	14.96	2.7878	0.0003	14 55 37.3	12.086	0.319	71.1	236	293				4345
8004	8.6	28	19.43	2.8256	0.0007	13 1 4.8	12.092	0.323	70.8	220	246				4382
8005	8.2	28	28.04	2.8673	0.0013	10 53 0.2*	12.102	0.328	80.3	130	209	786	787		4325
8006	8.92	20 28	44.92	+2.8125	-0.0006	+13 42 17.1	+12.121	+0.321	71.1	238	292	•	• •	1	4448]
8007	8.9	20 28	49.98	2.7875	0.0003	14 58 10.5	12.127	0.318	77.6	230	294	786		l• •	4440] 4348
8008	8.7	28	54.48	2.7982	0.0003	14 26 8.3	12.132	0.310	71.1	236	293	700			-
8009	8.03	28	56.04	2.8258	0.0007	13 2 12.3	12.134	0.323	70.7	_	244				4349
8010	8.5	28	56.13	2.8671	0.0012	10 54 30.1	12.134	0.323	70.1	215 130	209				4383 4326
	ľ							_		1	-			١.٠	4320
1108	8.7	20 29	4.91	+2.8146	0.0006	+13 36 53.1	+12.144	+0.321	70.8	220	246	_			4450
8012	8.5	29	14.69	2.7876	0.0003	14 58 59.4	12.156	0.318	80.8	230	294	787	788		4352
8013	8.3	29	20.93	2.8785	0.0014	10 19 43.6	12.163	0.328	70.0	127	200				4328
8014	8.6	-	21.21	2.8445	0.0010	12 5 25.4	12.163	0.325	70.1	135	213				4389
8015	8.5	29	27.34	2.8674	0.0013	10 54 47.5	12.170	0.327	70.1	130	209			10	4330
8016	4.54	20 29	27.83	+2.8025	-0.0005	+14 14 39.2	+12.171	+0.319	71.1	233	29 I			14	4353
8017	8.8	29	30.33	2.8346	0.0008	12 36 30.5	12.174	0.323	77.3	215	244	786		12	4390
8018	8.95	29	32.02	2.8595	0.0011	11 19 27.5	12.176	0.326	82.2	211	R			[11	4318]
8019	8.6	29	35.89	2.8137	0.0006	13 40 47.3	12.180	0.321	71.1	238	292			13	4456
8020	8.1	29	53.02	2.7892	0.0003	14 56 11.9	12.200	0.317	71.1	230	294			14	43 55
8021	9.0	20 30	3.69	+2.8405	-0.0009	+12 19 28.5	+12.213	+0.323	70.7	215	244			12	4392
8022	8.5	30	14.50	2.8608	0,0012	11 16 57.6	12.225	0.325	70.1	133	211			•	4322
8023	8.9	30	34.10	2.8409	0.0009	12 19 27.6	12.248	0.323	70.7	215	244				4393
8024	8.9	30	38.04	2.8638	0.0012	11 8 28.7	12.252	0.325	90.5	786	787				4326
8025	9.0	30	43.50	2.7915	0.0003	14 51 41.4	12.259	0.317	71.1	236	293			•	4358
8026	8.4	20 30	45.99	+2.8048	-0.0005	+14 11 8.3	+12.261	+0.318	71.1	233	291			1	
8027	8.7	•	47.56	2.7897	0.0003	14 57 8.2	12.263	0.317	80.8	230	-	786	787		4359 4360
8028	8.6	30		2.8165	0.0006	13 35 23.7	12.264	0.320	71.1	238	292	700	101		4465
8029	8.5	•	55.01	2.8030	0.0004	14 17 4.3	12.272	0.318	71.1	233	-	291	203		4362
8030	8.3	30		2.8028	0.0004	14 17 49.5	12.275	0.318	71.1	233		291			4363
		_				· · · ·		1 - 1				-)-	- 73	1	
8031	8.6	20 30	59.03	+2.8029	-0.0004	+14 17 40.2	+12.276	1	81.0	291	788				4364
8032	8.0	31	1.73	2.8550	1 100.0	11 36 58.8	12.280	0.324	70.1	133	211				4331
8033	8.5 ⁶ 8.8	31	13.53	2.8006	0.0004	14 25 9.7	12.293	0.317	71.1	236	293		-0-		4367
8034 *8035	9.1	31 31	13.79 16.68	2.8802	0.0007	13 1 42.9	12.294	0.320	75.9	220	246		707		4396]
		•		1	0.0014	10 18 20.9	12.297	0.327	79.9	200	515	521		[10	4335]
8036	8.7		17.99	+2.8402	-0.0009	+12 23 40.5	+12.298		70.7	215				12	4397
8037	8.8		20.57	2.8313	0.0008	12 51 10.6	12.301	0.321	90.5	786				12	4398
8038	8.77		22.67	2.8589	0.0011	11 25 27.9	12.304	0.324	70.1	133		_	_		4334
8039	8.9	31	- • •	2.8026		14 20 13.2	12.322	1 .	8 o.8		294	786	788		4368
8040	8.7	31	39-49	2.8362	0.0008	12 36 46.4	12.323	0.321	70.7	215	244			12	4402
8041	3-3	20 31	41.25	+2.8061	-0.0005	+14 9 41.1	+12.325	+0.318		Fu	nd. C	at.		14	4369
8042	8.7	31	46.60	2.8481	0.0010	12 0 12.5	12.331	0.322	70.1		213				4335
8043	6.08	31	50.28	2.8684	0.0012	10 56 32.4	12.335	0.324	70.1	130	209				4339
8044	8.8	31	55.09	2.8287	0.0007	13 0 51.5	12.341	0.320	70.8	220	246			[12	4403]
8045	8.5	32	0.47	2.8189	0.0006	13 31 23.4	12.347	0.319	71.1	238	292			13	4470
8046	7.6	20 32	4.16	+2.8357	-0.0008	+12 39 22.7	+12.351	+0.320	71.1	220	292			12	4405
8047	8.6	•	13.30	2.8389	0.0008	12 29 41.9	12.362	0.321	70.7	215	-				4406
8048	8.6	-	15.03	2.8812	0.0014	10 17 14.9	12.364	1	77.3	_	200	515	521		4340
8049	8.1		26.03*	1	0.0007	12 53 28.7	12.376		77.6		292	786	-		4408
8050	8.8	32	30.19	1	0.0008		12.381			ı	244	_			4409
	1.6	o 5.0; B	D 6.0		9.4	8 BD 7.2; Scl			4 5.0 4.0	_		Nur Z			
•	⁸ BD 8	•	⁷ BD 9.		BD 5.0	المرا عد	0.0 6	.,.	3.0 4.0		- 1	u. Z	. 411	, ωυ	y·4

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Dec	L 18	75	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zo	nen		В	. D.
8051	5.9 ¹	20h 32	m 50:03	+2:8321	-0:0007	+129	52'	38 : 8	+12.404	+0."319	80.6	220	246	786	787	120	4411
8052	8.8	_	50.24	2.8235	0.0006		19	-	12.404	0.318	71.1	238	292			13	4474
8053	8.7	32	51.90*	2.7964	0.0003	14	42	46.5	12.406	0.315	80.8	230	294	787	788	14	4371
8054	8.9	32	57.84	2.8202	0.0006	13	29	44.6	12.413	0.318	71.1	238	292			13	4475
8055	8.3	33	0.38	2.7993	0.0003	14	34	9.9	12.416	0.315	71.1	236	293			14	4374
8056	8.6	20 33	3-35	+2.8539	-0.0010	+11	44	51.4	+12.419	+0.321	70.1	133	211			11	4339
8057	9.1	33	11.71	2.8080	0.0004	14	8	9.3	12.429	0.316	71.1	233	291			14	4375
*8058	8.5	33	13.37	2.8770	0.0013	10	32	25.5	12.431	0.324	70.0	127	200			10	4349
8059	8.7	33		2.7904	0.0002	15	2	40.2	12.441	0.314	80.8	230	294	787	788	14	4377
8060	8.5	33	26.57	2.8065	0.0004	14	13	30.7	12.446	0.315	71.1	233	291			14	4379
8061	8.3	20 33	35-93	+2.8322	-0.0007	+12	54	7.2	+12.457	+0.318	70.7	215	244			12	4415
8062	8.2	33	45.77	2.8113	0.0005	13	59	23.6	12.468	0.316	71.1	238	292			13	4478
8063	7.1	33	52.34	2.8724	0.0013	10	48	21.5	12.475	0.323	70.1	130	209			10	4351
8064	8.7	33	54.62	2.8121	0.0005	13	57	28.9	12.478	0.316	71.1	233		291	292	13	4479
8065	9.0	33	54.90	2.8422	0.0009	12	23	41.6	12.478	0.319	70.8	220	246			12	4417
8066	8.7	20 33	56.24	+2.8359	-0.0008	+12	43	27.0	+12.480	+0.318	70.7	215	244			12	4418
8067	7.72	33		2.8310	0.0007	12	58	47-7	12.482	0.318	70.8	220	246			12	4419
8068	8.4	33	58.82	2.8333	0.0007	12	51	54.0	12.483	0.318	70.7	215	244			12	4421
8069	8.08	34	9.48	2.8854	0.0014	10	7	53-4	12.495	0.324	88.6	668	670	786		10	4354
8070	8.7	34	25.18	2.8479	0.0009	12	7	15.0	12.513	0.319	80.3	135	213	787	788	12	4422
8071	7.1	20 34	45.98*	+2.7887	-0.0002	+15	11	58.3	+12.537	+0.312	77.6	230	294	788		15	4227
80724	9.1	34		2.8055	0.0004	_	20		12.537	0.314	77.6	236	293	786		14	4388
8073	8.15	34		2.8105	0.0004	14	5	3.4	12.542	0.314	71.1	233	291				4389
*8074	9.0	34	54.50	2.8858	0.0014	10	7	55-3	12.546	0.323	87.6	515	788			l,	4357
*8075	8.9	34	54.53	2.8858	0.0014	10	7	59.2	12.546	0.323	77.1	127	515			5.0	4331
8076	8.8	20 34	58.89	+2.8213	-0.0006	+13	31	50.0	+12.551	+0.315	71.1	238	292			13	4480
8077	8.8	35	-	2.8629	0.0011	-	21		12.558	0.320	70.1	133	211			_	4350
8078	8.9	35		2.8396	0.0008		35		12.565	0.317	70.7	215	244			[12	4427]
8079	8.6	35	16.44	2.8468	0.0009	12	12	36. 2	12.571	0.318	70.7	215	244			12	4428
8080	8.7	35	18.90	2.8070	0.0004	14	17	7.0	12.574	0.313	71.1	233	291			14	4391
1808	8.6	20 35	20.15	+2.7935	-0.0002	+14	58	53.0	+12.575	+0.312	71.1	230	294			14	4392
8082	8.6	35	-	2.8500	0.0009	12		56.4	12.576	0.318	70.1	135	213				4352
8083	6.98	35	-	2.8100	0.0004	14		21.1	12.581	0.314	77.6	236	293	787		14	4393
8084	8.1	35		2.8678	0.0012	11	7	19.6	12.601	0.320	70.1	130	209			11	4355
8085	8.3	35	43.41	2.7947	0.0002	14	56	28.7	12.602	0.312	80.8	230	294	786	788	14	4395
8086	6.9	20 35	44-45	+2.8252	-0.0006	+13	21	50.9	+12.603	+0.315	71.1	238	292			13	4487
*8087	7.9		49.48	2.8498	0.0009		4		12.609	0.318	70.1	1 -	213			•	4431
8088	8.5	35	_	2.8412	0.0008			16.2	12.619	0.316		246					4432
8089	8.47	36		2.8258	0.0006		-	42.9	12.623	0.315	79.1	1	292	R			4489
8090	8.18	36		2.8158	0.0005			57.0	12.623	0.314	71.1	233	291			13	4491
1608	8.8	20 26	15.32	+2.8337	-0.0007	+12	56	26.5	+12.638	+0.315	70.8	220	246			12	4435
8092	8.8		17.45	2.8824	0.0014		21	-	12.640	0.321	70.0		200				4359
8093	8.19	36		2.8482	0.0009			13.2	12.648	0.317	70.1		213				4437
8094	8.6	36		2.8521	0.0009			17.0	12.660	0.317	70.1	1	213				4360
8095	8.9	36		2.8457	0.0009	ľ	19		12.660	0.316	80.6			786	788		4439
*8096	8.4	_	37.79	+2.8465	-0.0009	+12			+12.663		80.6	215	246	786	787	12	4440
*8097	8.4	_	38.42	2.8465		•		57.I	12.664	0.316			246	· -	,-,	l	4441
8098	8.6	•	41.28	2.8303	0.0006			19.0	12.667	0.314	71.1		292	,		ı	4494
8099	8.710	_	-	2.8019	1	_		47.7	12.682	0.311	71.1		293			_	4398
8100			58.69	2.8421	,			0.4	1	_		_	292			L	4442
1			•		7.5 7.8 8.	-								Schä	tz. 7 /	67	6.0
II ,		öthlich 8 9™0 4′			7.5 7.6 8. 7.5; Schä							10					
	٠١٠	- 7.~ 4	- 7~		1-31 COMM				1.41		·- -		· •	·, -			

Nr.	Gr.	A.R. 1875	PTREC.	Var.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B.D.
8101	8.81	20h 37m 6.66	+2:8647 -0	1100:0	+11°20' 22.2	+12.696	+0.318	82.2	211 R	[11°4362]
8102	9.0	37 12.92	1 ''' 1	1 100.0	11 17 53.0	12.703	0.318	80.0	133 787	11 4363
8103	8.4	37 30.81		0.0003	14 44 50.7	12.723	0.310	71.1	230 294	14 4402
8104	4.0	37 37.40	2.8026	0.0003	14 37 38.4	12.731	0.310		Fund. Cat.	14 4403
8105	8.6	37 50.66	2.7996	0.0002	14 47 48.2	12.746	0.310	71.3	236 293 294	14 4405
8106	8.52	20 38 17.45	+2.8086 -0	0.0003	+14 21 3.6	+12.776	+0.310	71.1	233 291	14 4407
8107	7.5	38 44.38	_	0.0006	13 6 15.3	12.806	0.312	70.8	220 246	13 4506
8108	8.8	38 48.97		1000.0	15 13 12.5	12.811	0.308	80.8	230 294 786 787	
8109	8.6	38 50.37	1 2 1 1	0.0010	11 31 13.2	12.813	0.316	70.1	133 211	11 4367
8110	6.78	38 57.53	2.8563	0.0009	11 51 37.9	12.821	0.315	70.1	135 213	11 4368
8111	8.8	20 39 2.48	+2.8449 -0	8000.0	+12 28 31.3	+12.826		707		
8112	9.0	39 3.83	1	0.0002	14 47 4.6	12.828	0.308	70.7 80.8	215 244 230 294 786 787	12 4451
8113	8.2	39 3.03 39 4.35		0.0008	12 16 28.2	12.828	0.314			, ,, ,
8114	8.2	39 4.33		0.0008	12 14 59.0	12.831	0.314	70.4 70.4		12 4452
8115	8.2	39 8.31	1 1111	1100.0	11 19 38.4	12.833	0.314	70.1	135 213 215 244 133 211	12 4453
							! -	70.1		11 4369
8116	8.6	20 39 9.51	1	1 100.0	+11 22 57.0	+12.834	+0.315	70.1	133 211	11 4370
8117	8.9	39 10.32	11	0.0010	11 33 22.1	12.835	0.315	70.1	135 213	11 4371
8118	8.8	39 13.78	1 1	0.0014	10 8 9.8	12.839	0.318	77.6	127 200 527 586	
8119	9.04	39 14.04	1 - 1	0.0006	13 9 56.2	12.839	0.312	82.6	5 Beob.	13 4508
8120	8.3	39 33.92	2.8734	0.0012	10 58 16.1	12.861	0.316	70.1	130 209	10 4371
8121	8.35	20 39 36.72	+2.8694 -0	1 100.0	+11 11 21.4	+12.865	+0.315	70.1	133 211	11 4374
8122	1.8	40 20.50	2.8004	0.0002	14 53 5.9	12.914	0.307	71.1	236 293	14 4413
8123	8.8	40 29.02	2.7995	0.0002	14 56 11.3	12.923	0.307	8o.8	230 294 786 787	
8124	8.7	40 29.11	2.8781 0	0.0012	10 45 6.0	12.923	0.315	70.1	130 209	10 4377
8125	8.1	40 34.25	2.8519	0.0009	12 9 58.4	12.929	0.312	70.1	135 213	12 4457
8126	9.0	20 40 42.27	+2.8430 -0	0.0007	+12 38 42.4	+12.938	+0.311	82.3	244 R	[12 4458]
8127	9.0	40 43.33	-	0.0002	14 39 26.9	12.939	0.307	80.8	230 294 786 787	-
8128	8.8	40 51.55		0.0002	14 40 25.7	12.948	0.307	71.1	230 294	[14 4418]
8129	9.0	40 51.90	1	0.0007	12 38 39.8	12.949	0.311	70.7	215 244	[12 4460]
8130	7.96	41 13.25	1 _ 1	0.0003	14 16 22.5	12.972	0.307	71.1	233 291	14 4419
8131	8.8			_				•		
8132	9.0	· .	1 -	0.0006	+13 15 36.4			80.6	220 246 786 787	
8133	8.7	-		0.0013	10 24 11.5	12.987	'	70.0	127 200	10 4380
8134	8.7	41 34.47 41 40.47	1 _ 1	0.0007	14 33 0.2 12 38 4.0	12.996	0.306	71.1	236 293	14 4420
8135	8.o ⁷	41 41.91		0.0007	12 31 35.0	13.003	, -	80.5	215 788	12 4464
	0.0	4. 4	1 1	,	12 31 35.0	13.004	0.310	70.7	215 244	12 4405
8136	9.2	20 41 44.59	1	0.0007	+12 37 29.0	+13.007	1	90.5	786 788	
8137	8.5	41 46.28	1 - 1	0.0006	13 9 32.0*	13.009		77-4	220 246 788	13 4519
8138	8.7	41 47.92	1	0.0004	14 2 59.6	13.011		71.1	238 292	13 4520
8139	8.7	41 52.21		0.0014	10 4 1.4	13.016		79.9	6 Beob.	10 4381
8140	8.6	41 54.28	2.8190	0.0004	13 59 8.4	13.018	0.307	71.1	233 238 291 292	13 4521
8141	8.4	20 41 55.63	+2.8247 -0	0.0005	+13 40 42.1		+0.308	71.1	240 292	13 4522
8142	8.8	41 58.14	2.8194 0	0.0004	13 57 47.2	13.022	0.307	71.3	233 291 292	13 4523
8143	9.0	42 2.45	2.8732	1 100.0	11 4 39.7	13.027	0.313	70.1	130 209	11 4385
8144	8.8	42 3.94		8000.0	12 10 45.8	13.029	0.311	70.1	135 213	12 4466
8145	8.9	42 23.38	2.8139	0.0003	14 16 48.4	13.050	0.306	71.1	233 291	14 4422
8146	1.8	20 42 25.23	+2.8001 -0	1000.0	+15 0 35.6	+13.052	+0.304	71.1	230 294	14 4423
8147	8.9	42 52.80		0.0005	13 20 42.3	13.083	0.307	71.1	238 292	13 4525
8148	8.o8	42 54.60		0.0010	11 24 15.4	13.085		70.1	133 211	11 4389
8149	8.6	42 57.05		0.0002	14 33 4.8	13.087		8o.8	236 293 786 787	
8150	8.8	42 59.42		0.0006	13 8 55.4				220 246	13 4526
	1 N	ur Z. 211; BD		BD 9.0	3 BD 6.1		4 10 ^m 5 0			6 BD 7.3
,		.3; Schätz. 8.0			22 0.1	•	.0.5		1.0	22 1.3

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.		Zo	nen		В	3. D.
8151	8.7	20h 43m 5:3	+2:8159	-0:0003	+14°12′28″1	+13.096	+0"305	71.1	233	291			140	4429
8152	8.7	43 6.1	5 2.8063	0.0002	14 43 0.1	13.097	0.304	71.1	236	293				4430
8153	8.8	43 8.0	8 2.8045	0.0002	14 48 43.5	13.100	0.304	71.1	236	293			14	443I
8154	8.3	43 13.1	_	0.0004	13 58 42.5	13.105	0.306	71.1	238	292			13	4529
8155	9.0	43 18.5	7 2.8774	0.0012	10 53 58.5*	13.111	0.312	80.3	130	209	787	788	10	4384
8156	8.9	20 43 22.4	3 +2.8766	-0.0011	+10 56 41.1	+13.115	+0.312	70.1	130	209			[10	4385]
8157	7.21	43 22.5	4 2.8174	0.0003	14 8 36.7	13.116	0.305	77.6	233	291	788		14	4433
8158	9.0	43 28.7	- 1	1000.0	14 58 45.6	13.123	0.303	8 o.8	230	294	786	788	14	4434
8159	8.7	43 35.6	1	0.0007	12 32 53.9	13.130	0.308	70.1	135	213				4471
8160	6.42	43 40.3	6 2.8560	0.0008	12 4 43.4	13.135	0.309	70.1	135	213			12	4472
8161	7.7	20 43 44.5	8 +2.8298	-0.0005	+13 29 49.7	+13.140	+0.306	71.0	238	240	292		13	4531
8162	7.98	43 46.7		0.0011	11 1 55.0	13.142	0.311	70.1	130	209			10	4388
*8163	8.7	43 58.0		0.0007	12 27 18.5	13.155	0.308	70.7	215	244			12	4474
8164	1.8	44 0.1	1	0.0006	13 5 16.7	13.157	0.307	70.8	220	246			13	4532
8165	8.3	44 0.8		0100.0	11 26 35.6	13.158	0.310	70.1	133	211			111	4394
8166	8.9	20 44 11.3	2 +2.8366	-0.0005	+13 9 17.3	+13.169	+0.306	71.1	238	292			13	4535
8167	8.54	44 13.8		0.0010	11 37 10.1	13.172	0.309	70.1	133	211			11	4397
8168	7.5	44 14.2	2.8425	0.0006	12 50 7.0	13.173	0.307	70.8	220	246			12	4477
8169	8.5	44 17.4	- 1	0.0001	14 53 34.6	13.176	0.303	71.1	230	294			14	4439
8170	8.8	44 19.4	5 2.8159	0.0003	14 16 21.6	13.178	0.304	71.1	236	293			14	4440
8171	8.9	20 44 31.5	1 +2.8286	-0.0004	+13 36 0.9	+13.192	+0.305	71.1	238	292			13	4536
8172	8.4	44 46.1			13 29 5.3	13.208	0.305	71.1	240	293			13	4538
8173	8.6	44 48.4	3 2.8215	0.0003	13 59 53-7	13.210	0.304	71.1	233	291		i		4539
8174	8.0 ⁶	44 51.0		0.0008	12 6 29.9	13.213	0.308	70.1	135	213				4478
8175	8.7	44 59.6	4 2.8277	0.0004	13 40 17.8	13.222	0.304	71.1	238	292			13	4541
8176	8.8	20 45 6.2			+14 8 52.1	+13.230	+0.303	71.1	233	291				4443
8177	8.7	45 9.7	2.8475	0.0007	12 36 39.4	13.233	0.306	70.7	215	244			12	4480
8178	8.5	45 11.7	.	0.0002	14 15 25.2	13.236	0.303	71.1	236	293				4446
8179	8.8	45 28.2		0.0002	14 17 31.0	13.254	0.303	71.1	236	293			l	4449
8180	8.5	45 34.9	i -	0.0012	10 40 36.7	13.261	0.310	70.1	130	209			10	4394
8181	8.7	20 45 36.0	2 +2.8816	-0.0012	+10 45 43.5	+13.262	+0.310	70.1	130	209			•	4395
8182	8.6	45 43.8		1100.0	10 59 41.6	13.271	' - 1	70.1	130	209			3	4396
8183	8.1	45 44.7			11 34 9.0	13.272	0.308	70.1	133	211	-04			4405
8184	8.5	. 45 49.5		0.0005	13 5 32.3	13.277	0.305	80.6	220	246	786	787		4547
8185	8.o ⁷	45 54.3		0.0005	13 27 3.3	13.282	0.304	71.1	238	292			13	4548
8186	8.7	20 45 54.5		-0.0001	+14 50 17.5			71.1	230					4451
8187	8.7	45 57.8			11 47 51.4	-		70.2		211	213			4406
8188	9.0	45 59.9	1		13 50 32.1			71.1		291	o.			4549]
8189	9.0	46 2.9	1	i	11 45 22.7	13.291	0.307	83.5		786	787 515	501		44078
8190	8.6	46 18.8	·	0.0013	10 15 48.2	13.309	!	77.3			3 . 3	321	l	4397
8191	8.6	20 46 20.5		-0.0003	+13 48 28.9	1	,	71.1	233	291				4553
8192	8.4	46 29.9	-	1	14 38 11.2	13.321		71.1		294				4456
8193	8.5	46 30.9		0.0002	14 35 20.9	13.322		71.1	236	-				4457
8194	8.8 8.6	46 33.2	1		11 56 49.6 13 19 0.0	13.325 13.328		70.1 70.8		213 246				4409 4555
8195		46 35.9		1		į	i	•		-				
8196	8.6	20 46 36.7		-0.0006	+12 43 40.8	+13.329		70.7		244	~ Q∠	~9~		4486
8197	9.0	46 52.7	•	0.0002	14 16 52.7	13.346	0.301	80.8 70.0		291 200	786	707		4458 4401
8198 8199	8.4	46 56.8	:	0.0012	10 30 39.5 14 53 57.5			70.0 82.7	293				I _	4460]
8200	9.2 8.8	47 0.4 47 3.5				1 -		1		246			ı -	4557
3230					-			•						
İ		#5 seq.0#2 0!6 BD +5#2 —1'	B. 2	BD 5.5	8 BD 7.2	4 BD 7	.გ	⁶ BD 9.0	•	BD.	5 .5		7 BD	7.3
1		~~ ~ 5.2 −1												

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec	Var	Ep.	Zonen	B. D.
8201	8.9	20h 47 ^m 14.67	+2:8325 -	-0:0004	+13°31'37"7	+13:370	+0.302	71.1	238 292	13° 4560
8202	8.5	47 17.48	2.8541	0.0007	12 21 0.1	13.373	0.304	70.7	215 244	12 4487
8203	8.9	47 18.51	2.8682	0.0009	11 34 27.4	13.374	0.306	70.1	133 211	11 4412
8204	8.5	47 20.34	2.8061	0.0000	14 57 38.4	13.376	0.299	71.1	230 294	14 4461
8205	8.9	47 27.26	2.8500	0.0007	12 34 50.6	13.383	0.304	70.7	215 244	12 4488
8206	8.4	20 47 30.29	+2.8591 -	-0.0008	+12 5 9.7	+13.387	+0.305	70.1	135 213	12 4490
8207	8.5	47 41.76	2.8747	0.0010	11 14 1.5	13.399	0.306	70.1	133 211	11 4415
8208	8.9	48 1.59	2.8079	0.0001	14 54 6.6	13.421	0.299	71.1	236 293	14 4465
*8209	8.8	48 6.86	2.8498	0.0006	12 37 26.9	13.426	0.303	70.7	215 244	, 1
8210	8.8	48 7.19	2.8497	0.0006	12 37 52.9*	13.426	0.303	82.3	244 R	12 4494
8211	8.5	20 48 20.42		-0.0012				70.0	127 200	
8212	7.9	48 27.02	2.8686	0.0009	+10 36 9.5	+13.441	+0.307	70.0 70.1	133 211	10 4403
8213	7.8	48 34.70	2.8801	0.0009	10 58 4.0	13.448 13.456	0.305	70.1	130 209	II 4420 IO 4404
8214	8.9	48 37.23	2.8810	0.0011	10 55 24.5	13.459	0.306	70.1	130 209	10 4405
8215	8.7	48 39.05	1 1	0.0003	13 40 57.2	13.461	0.300	71.1	238 292	13 4565
				1			i .	•	1	
8216	8.8	20 48 51.87		-0.0004	+13 26 29.0	+13.475	+0.300	70.8	220 246	13 4567
8217	8.6	48 56.19	1	0.0004	13 32 17.8	13.480	0.300	71.1	238 292	13 4568
8218	8.6 8.8	49 5.88	2.8495	0.0006	12 41 17.3	13.490	0.302	70.8	220 246	12 4499
8219 8220	8.8	49 10.80	2.8839	0.0011	10 47 6.0	13.495	0.305	70.1	130 209	10 4409
0220		49 12.72	1	0.0013	10 12 42.2	13.497	0.306	77.6	127 200 527 586	10 4407
8221	8.8	20 49 16.15	1	-0.0011	+10 48 30.4	+13.501	+0.305	70.1	130 209	10 4410
8222	8.8	49 18.42	2.8938	0.0013	10 13 50.6	13.504	0.306	77.6	127 200 527 586	[10 4411]
8223	8.7	49 20.54	2.8557	0.0007	12 21 26.9	13.506	0.302	70.7	215 244	12 4500
8224	9.0	49 26.57	2.8289	0.0003	13 50 23.0	13.513	0.299	80.8	233 291 786 787	13 4570
*8225	9.1	49 28.13	2.8289	0.0003	13 50 29.3	13.514	0.299	71.1	233 291	13 4370
8226	8.7	20 49 37.57	+2.8321 -	-0.0003	+13 40 14.5	+13.524	+0.299	71.1	238 292	13 4571
8227	8.7	49 37.79	2.8818	1 100.0	10 55 12.2	13.525	0.304	80.3	130 209 786 787	10 4413
8228	6.1 ¹	49 40.71	2.8608	0.0008	12 5 28.8	13.528	0.302	70.6	213 215 244	12 4501
8229	5.6	49 41.51	2.8399	0.0005	13 14 44.3	13.529	0.300	70.8	220 246	13 4572
8230	8.6	49 54.36	2.8913	0.0012	10 24 0.3	13.542	0.305	70.0	127 200	10 4414
8231	8.8	20 50 0.65	+2.8600 -	-0.0007	+12 9 3.0	+13.549	+0.302	70.7	215 244	12 4502
8232	8.o ²	50 1.76	2.8373	0.0004	13 24 25.1	13.550	0.299	84.2	292 786 787	13 4575
8233	8.8	50 4.46	2.8779	0.0010	11 9 13.4*	13.553	0.303	80.3	130 209 787 788	
8234	8.6	50 6.56	2.8486	0.0006	12 47 13.3	13.556	0.300	80.6	220 246 786 788	12 4503
8235	9.3	50 7.56	2.8778	0100.0	11 9 53.3	13.556	0.303	92.3	787 788 R	[11 4428]3
8236	7.9	20 50 10.71	+2.8099 -	-0.0000	+14 54 53.3	+13.560	+0.296	71.1	230 294	14 4475
8237	8.8	50 15.74	1 1	0.0007	12 12 49.2	13.565	}	70.6	213 215 244	14 4475
8238	7.64	50 32.59	2.8208	1000.0	14 20 16.0	13.584	0.297	71.1	236 293	14 4478
8239	7.9 ⁵	50 37.95	2.8233	0.0002	14 12 18.4	13.589	0.297	71.1	233 291	14 4479
8240	8.3	50 42.72	_ 1	0.0009	11 24 18.4	13.594	0.302	70.1	133 211	11 4429
8241*	8.5	20 50 46.78		-0 0006			_	•		1
8242	8.7	50 54.69	1 1	0.0006	+12 30 51.6	+13.599 13.607		77·3 76.9	215 244 786	12 4507
8243	8.8	50 54.09	1	0.0012	10 29 49.3 12 9 2.5	13.608	0.304	70.6	130 209 788 213 215 244	10 4418
8244	9.0	50 55.72	1 1	0.0012	10 21 22.4	13.608		70.0	127 200	12 4508 10 4419
8245	8.6	50 56.99	2.8589	0.0007	10 21 22.4	13.610		70.7	213 244	12 4509
S 1			i l			-				
8246	8.7	20 51 17.84	1 - 1	-0.0011	+10 41 48.1	+13.632		76.9	130 209 788	10 4421
8247	9.0	51 18.18		0.0008	11 50 22.5	13.632	_	70.6	213 215	11 4433
8248 8249	9.3	51 20.94	- 1	0.0000	14 39 30.7	13.635		82.7	294 R	[14 4483]
8250	8.5 8.7	51 23.06 51 23.22	2.8200	1000.0	14 25 47.0 14 21 35.2	13.638		71.1	236 293	14 4485
~~				_				•	233 236 291 293	14 4404
l	1 6	.5 6.7 5.0	BD 8.6	8 L	= BD -10°	4 BD 7.	0 5	BD 7.2		

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.		Zo	nen	_	B. D.
8251	8.8	20h 51n	29.88	+2:8305	-0:0002	+13°51'30"2	+13.645	+0.297	84.2	202	787	788		13°4582
8252	8.8		35.59	2.8756	-0.0009	11 21 5.3	13.651	0.301	70.1	133	211	,		11 4434
8253	8.7	_	44.07	2.8382	-0.0004	13 26 51.6	13.660	0.297	82.3	238	R			[13 4584]
8254	8.51	52	4.76	2.8634	-0.0007	12 3 36.7	13.682	0.299	70.1	135	213			11 4436
8255	8.5	52	10.73	2.8972	-0.0013	10 9 24.6	13.688	0.303	77.6	127	200	527	586	10 4423
8256	8.7	20 52	13.60	+2.8769	-0.0009	+11 18 31.8	+13.691	+0.301	70.1	133	211			11 4437
8257	6.32	52	24.66	2.8938	-0.0012	10 21 29.2	13.703	1	70.1	130	209			10 4425
8258	8.9	5- 52	36.62	2.8693	-0.0008	11 45 22.0	13.716	-	70.1	135	213			11 4439
8259	8.6	52	37.46	2.8224	-0.0001	14 22 4.6	13.717	0.294	71.1	233	291			14 4491
8260	8.18	52		2.8211	1000.0—	14 26 57.0	13.727	0.294	71.1	236	293			14 4493
8261	8.9	20 52	49.59	+2.8175	0.0000	+14 39 1.5*		!	80.8	230	294	-86	787	
8262	8.7	52	51.90	2.8327	-0.0002	13 48 47.2	13.732	0.295	8o.8	240	292	·	787	13 4591
8263	8.7	52	54.52	2.8351	-0.0003	13 40 50.4	13.735	0.295	70.8	220	246	700	101	13 4590
8264	8.6	53	9.17	2.8301	-0.0002	13 58 26.2	13.751	0.294	71.1	233	291			13 4592
8265	8.8	53	21.71	2.8801	-0.0010	11 10 45.9	13.764	0.299	70.1	133	211			11 4446
	8.84		•			-								
8266 8267	7.8	20 53	22.58	+2.8105	+0.0001	+15 4 1.9	+13.765	+0.292	82.7	294	R			[14 4499]
8268	7.0 8.9	53	25.08 36.81	2.8101 2.8163	1000.0	15 5 18.1 14 45 42.4	13.767	0.292	71.1 80.8	230 236	294 293	786	~ Q ~	15 4304
8269	8.7	53 53	53.13	2.8384	-0.0003	13 32 53.5	13.797	0.292	70.8	220	246	700	101	14 4500 13 4596
8270	8.9		14.67	2.8132	+0.0001	13 32 33·3 14 58 15.9*	13.191	1	80.8	230	294	786	788	14 4504
			- •					i		_	•	700	,00	
8271	8.7	20 54	-	+2.8409	1	+13 27 38.7	+13.854	1 - 1	70.8	1	246			13 4597
8272	8.4	54	48.98	2.8583	-0.0006	12 28 56.9	13.856		71.0	1	244	296		12 4518
8273	9.9	54	55.49		-0.0006	12 27 53.3	13.863	1	82.7	-	R			
8274	8.8	54	57.06	2.8292	-0.0001	14 7 15.4	13.865	0.292	90.5	786				14 4506
*8275	8.9	55	0.99	2.8577	-0.0006	12 31 27.4	13.869	0.295	71.0	229	244	296		12 4519
8276	8.4	20 55	1.15	+2.8213	0.0000	+14 34 5.7	+13.869	+0.291	71.1	236	293			14 4507
8277	7.8	55	10.21	2.8765	-0.0008	11 27 55.9	13.879	0.297	70.2	133		215		11 4452
8278	9.0	55	24.98	2.8286	-0.0001	14 10 52.5	13.894	0.291	90.5	786	787			14 4511
8279	8.06	55	25.58	_	+0.0001	15 3 1.5	13.894	0.290	77.6	_		788	0.	14 4512
8280	8.7	55	26.84*	2.8980	-0.0012	10 14 49.8	13.896	0.299	77.6	127	200	527	586	10 4440
8281	8.8	20 55	45.23	+2.8839	-0.0010	+11 4 5.9	+13.915	+0.297	70.1	130	209			10 4443
8282	8.8	55	46.08	2.8998	-0.0012	10 9 12.7	13.916	0.298	85.2	527	586			[10 4442]
8283	7.9	56	1.70	2.8532	-0.0004	12 50 4.0	13.933	0.293	70.8	220	246			12 4525
8284	8.9	56	4.82	2.9005	-0.0012	10 7 32.0	13.936	0.298	85.2	527	586		_	[10 4444]
8285	8.9	56	5.02	2.8310	-0.0001	14 5 1.7	13.936	0.291	80.8	233	291	786	787	[14 4514]
8286	8.9	20 56	7.33	+2.8307	-0.0001	+14 6 23.3	+13.939	+0.291	80.8	233	291	786	787	14 4515
8287	8.4		16.49	1	1000.0—	13 56 55.2	13.948		71.1	233				13 4600
8288	8.7	56	17.56	2.8148	100001	15 0 6.2	13.949		71.1	230	294			14 4516
8289	8.9	56		2.8403	-0.0002	13 34 41.7	13.952	,	71.1	240	292			13 4601
8290	9.0	56	21.82	2.8640	-0.0006	12 14 5.4	13.954	1	77-4	229	244	788		12 4526
8291	9.1	20 56	22.74	+2.8640	-0.0006	+12 11 8.0	+13.955	+0.294	81.1	296	788			
8292	8.8		23.10	l .	-0.0006	12 9 38.9	13.955	0.294	76.9		213	788		12 4527
8293	8.9	-	23.11		-0.0012	10 7 12.6	13.955	1	78.8				788	
8294	8.6		31.47		-0.0006	12 6 31.6	13.964	1	70.1	135				12 4529
8295	8.8		39.52		-0.0007	12 2 23.1	13.972	1	70.1	-	213			11 4456
8296	7.3	20 56		ļ	_o.ooo9		+13.973		70.1	133				11 4457
8297	1·3 8.9		39.93 42.12	1	-0.0009	12 23 57.1	13.975	0.293	71.0		244	206		12 4530
8298	8.1		46.28	,	-0.0010	10 47 16.7	13.979	!	70.1	130		-70		10 4449
8299	9.0	_	50.22		-0.0012	10 13 38.3	13.984		85.2	527				[10 4450]
8300	8.3		58.42	ı	-0.0005			1	_		244	296		12 4532
		D 9.0	3 BI		³ BD 7.5		294; BD		§ 9.3 10.5			. 788	rësh1	
li	- Б	J 9.0	- DI	5.2	- BD 7.5	- Nur Z.	∡94; DD 9	7-4	9.5 10.5		- 2	. 100	, otul	

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl.	1875	Praec.	Var.	Ep.		Zor	nen		В	. D.
8301	7.0 ¹	20 ^h 57	m 7:92	+2.8294	0.0000	+14°1	4' 14.5	+14.002	+0.289	71.1		293			14°	4518
8302	9.3	57	8.16	2.8826	-0.0009	11 1	2 21.5	14.002	0.295	82.2	215	R			[11	4459]
8303	8.6	57	12.61	2.8424	-0,0002	13 3	0 17.1	14.007	0.291	70.8	220	246			-	4603
8304	9.0	57	14.34	2.8323	0.0001	14	4 47.8	14.009	0.290	71.1	233	291			I -	4519
8305	8.9	57	21.71	2.8603	-0.0005	12 2	9 57.7	14.016	0.292	71.2	244	296			[12	4536]
8306	8.9	20 57	30.63	+2.8605	-0.0005	+122	9 34.9	+14.025	+0.292	71.0	229	244	296		12	4537
8307	8.6	57	33.48	2.8187	+0.0001	14 5	1 50.8	14.028	0.288	71.1	230	294			14	4520
8308	8.7	57	45.28	2.8776	-0.0008	_	31.8	14.041	0.293	70.1	133	211			11	4463
8309	9.3	57	45-47		-0.0009	11	6 33.3	14.041	0.294	82.2	209				ľ	4464]
83102	8.4	57	46.05	2.8161	+0.0002	15	1 21.8	14.042	0.287	71.1	236	293			14	4522
8311	8.5	20 58	5.39	+2.8822	-0.0009	+11 1	6 24.3*	+14.062	+0.294	75-3	133	211	215	786	11	4465
8312	7.7	58	9.24	2.8368	-0.0001	13 5	2 42.5	14.066	0.289	71.1	238	292			13	4607
8313	8.2	58	9.99		-0.0006	12 1	I 2.3	14.067	0.292	70.1	135	213			12	4538
8314	9.1	58	18.56	2.8854	1	11	5 59.0	14.075	0.294	70.1	130	209			[11	4466]
8315	8.7	58	24.36	2.8307	0.0000	14 1	4 15.3	14.082	0.287	71.1	233	29 t			14	4525
8316	8.o	20 58	37.87	+2.8782	-0.0008	+11 3	1 45.7	+14.096	+0.292	70.2	133	21 I	215		11	4468
8317	7.7	58		2.8712	-0.0006	-	6 57.3	14.112	0.291	70.1	135	213				4470
8318	8.5	58	54.52	2.8858	-0.0009	11	6 18.3	14.113	0.293	80.3	130	209	786	787	11	4469
8319	9.2	58	56.56		-0.0001	13 5	1 46.0	14.115	0.288	82.7	292	R			-	-
*8320	8.7	59	3.56	2.8665	-0.0006	12 1	3 33-4	14.122	0.291	70.1	135	213			12	4541
8321	8.9	20 59	4.67	+2.8761	-0.0007	+11 4	.0 25.2	+14.123	+0.292	70.1	133	2 I I			11	4471
8322	8.73	59	22.39	2.8265	+0.0001	14 3	1 58.2	14.142	0.286	71.1	236	293			14	4528
8323	8.94	59	32.95	2.8374	1000.0	13 5	5 35.2	14.153	0.287	71.1	233	291			[13	4613]
8324	6.7	59	54.99	2.8218	í l	14 4	9 53.7	14.175	0.285	71.1	230	294			14	4530
8325	9.0	21 0	9.71	2.8767	-0.0007	11 4	I 44.2	14.191	0.290	82.2	215	R			[11	4473]
*8326	9.0	21 0	12.36	+2.8596	-0.0004	+12 4	1 16.1	+14.193	+0.288	70.8	220	246			l –	_
8327	9.0	o	13.68	2.8395	-0.0001	13 5	0 38.1	14.195	0.286	71.1	238	292			[13	4616}
8328	8.8	o	I 4.34	2.8597	-0.0004	12 4	o 58.8	14.195	0.288	70.9	5 E	Beob.			12	4544
8329	8.7	0	23.09*	2.9011	-0.001 I	10 1	6 47.3	14.204	0.293	77.6	130	209		586	10	4462
8330	8.8	0	24.01	2.8396	-0.0001	13 5	1 1.4	14.205	0.286	80.8	238	292	786	787	13	4617
8331	8.6	21 0	· 28.04	+2.8610	-0.0004	+12 3	7 8.6	+14.209	+0.288	71.0	229	244	296		12	4545
8332	9.0	0	28.72	2.8829	-0.0008	11 2	0 47.6	14.210	0.290	70.1	133	211			11	4475
8333	8.4 5	o	28.77		-0.0004	12 3	9 11.5	14.210	0.288	71.0	229	244	296		12	4546
8334	8.9	0	36.58	2.8839	-0.0008	111	7 39-3	14.218	0.290	70.1	133	2 I I			11	4478
8335	8.8	0	41.83	2.8624	-0.0004	12 3	3 6.1	14.224	0.288	70.7	5 E	Beob.			12	4547
8336	9.26	21 0	42.65	+2.8778	-0.0007	+11 3	9 35.8	+14.224	+0.290	93.8	R				[11	4481]
8337	8.4		10.47	•	0.0000		6 42.3	14.253	0.285	71.3	7 E	Beob.			13	4619
8338	8.57	1	17.71		+0.0002	14 5	3 57.5	14.260	0.283	71.1		257			14	4537
8339	8.6		23.84	1	1000.0+		4 14.8	14.268		71.0		236	257	291		4538
8340	8.9	1	36.63	2.8598	-0.0004	12 4	5 3.0	14.280	0.287	71.2	229	296			12	4548
8341	7.38	21 I	41.03	+2.8180	+0.0003	+15	9 30.8	+14.284	+0.282	72.1	298	321			15	4340
8342	8.4	T	42.32	2.8410	0.0000	13 5	0 44.9	14.286	0.285	71.3	7 E	Beob.			13	4621
8343	8.8	1	56.39	1	-0.0005	1	9 46.1	14.300		71.3	_	Beob.				4549
8344	8.8	2		1	-0.0008		9 47.1	14.305	l .			253			1	4486
8345	7.3°	2	2.90	2.8357	0.0000	14 1	0 15.0	14.307	0.284	70.8	236	257			14	4544
8346	8.4	21 2	4.85	+2.8621	-0.0004	+12 3	8 34.6	+14.309	+0.286	71.2	_	296			12	4550
8347	8.4	2	14.56	1	+0.0002		4 57.9	14.319	0.282	70.8	236	257			14	4546
8348	8.2	2			-0.0005		3 28.9	-		71.2		Beob.				4552
8349	8.5	2	•		-0.0003		5 9.8	14.330	1			260	297	320		
8350	8.6	2	48.41	2.8879	-0.0008	111	0 1.3	14.353	0.288	70.8	217	253			11	4488
	1 6. 8 BD 9		293 ro Grösse	th e nach BD	2 10 ^m 5							D 9.2 q. 0.1		۸.	4 BD	9.4

Nr.	Gr.	A.	R.	1875	Praec.	Var.	Dec	l. 18	375	Praec.	Var.	Ep.		Zo	nen		В	. D.
83511	8.6	21h	211	49:47	+2.8184	+0.0004	+15	12	30.9	+14.354	+0.281	81.3	298	321	792	795	150	4347
8352	8.6		2	55.28		-0.0003	-		16.6	14.360	0.285	71.0	227	229	296	• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •		4555
8353	8.9		2	59.09		+0.0003	15	9	24.I	14.364	0.281	71.9	295	298	321			4349
8354	9.0		3	16.86	1	-0.0008	11	16	12.6	14.382	0.287	71.3	5 E	Beob.			11	4490
8355	8.9		3	17.24	2.8917	-0.0009	10	58	5.0	14.383	0.288	70.8	217	253			10	4469
8356	9.0	21	3	49.08	+2.8978	-0.0010	+10	37	55-4	+14.415	+0.288	84.0	253	792	795		10	4474
8357	8.2		3	55.17	1	-0.0010	ď	36	1,1	14.421	0.287	75.6		217		792		4476
8358	9.1		4	9.09	l	-0.0005		57		14.435	0.285	71.2		296	·	.,		4494
8359	8.4		4	9.47		-0.0011	l.		52.5	14.435	0.288	82.2	6 E	Beob.				4478
8360	8.2		4	10.43	2.8742	-0.0005	T 2	2	54.6	14.436	0.285	71.2	229	296			11	4495
8361	9.1	21	4	12.26	+2.8773	_o.ooo6	+11	52	0.9	+14.438	+0.285	71.2	6 1	Beob.			11	4496
8362	8.7		4	12.68		-0.0006	B	-	51.0	14.439		71.0			260	297		4497
83632	9.0		4	33.40		+0.0004	8	-	27.3	14.459	0.279	81.3	298	-	792			4357
8364	8.1		4	35.26	1	+0.0003			40.7	14.461	0.280	70.8	236	257	••			4550
8365	8.6		5	3.46		+0.0003	1	_	49.5	14.490	1	72.1	298	321				4552
H I	ا ہے ا	21	-	28.38	_	-0.0003	ŀ	_	35.3	+14.515	1	83.7	297	R			_	
8366 8367	9.4 9.4	- 1 ·	5 5	32.15	_	-0.0003			35·3 47.8	14.519	0.282	83. <i>7</i> 83.2	227	R			_	
8368	8.0		5	48.45		-0.0004			27.4	14.535	0.282	71.2	229	296		İ	12	4569
8369	8.4		6	2.80*	l	-0.0011	10		35.9	14.550	0.285	77.9	207	-	527	586		4481
8370	8.5		6	9.71	! -	+0.0002			25.3	14.557	0.279	70.8		257	٠.	3		4554
II 1			_							1	+0.281	7.7		Beob.				
8371	8.8	21	6	9.83*		-0.0003 -0.0007		- 1	17.3	1	0.283	71.3 70.8	_	254			1	4570 45 0 2
8372 8373	7.2 8.8		6	11.12 11.71	i e	+0.0004	15		13.4 59.3	14.558	0.277	71.9		298	321			4368]
8374	9.0		6	20.31		-0.0009	-	33	- 1	14.567	0.285	80.7		253	792	705		4482
*8375	8.8		6	31.13	-	+0.0001	14		12.3	14.578	0.278	71.3		Beob.	1,-	175		4638
									•	1	1		ľ				_	-
8376	8.5	21	6	34.13*	+2.9075	-0.0010			39.2	+14.581		82.1	B .	Beob.				4484
8377	8.6		6	54.82	2.8725	-0.0004			38.4	14.602	0.281	71.2		296 298	221			4572 4556
8378	8.4		7	0.23	2.8255	+0.0004	_		29.4	14.607	0.276	71.9 71.2		Beob.	321			4640
8379 8380	8.6 8.7		7	4·59 11.58		-0.0007	_		22.4 53.6	14.611		70.8		254				4506
i i			'	_		·	Ì			1	:	·	1					43
8381	8.0	21	7		+2.8729				17.4	+14.619	i	71.2	229	296			-	
8382	8.4		7	18.77		-0.0009			53.6	14.626	0.283	70.8	217	253	207	220		4487 4641]
8383	8.9		7	21.76	2.8495	0,0000		-	9.5	14.629	0.278	71.4 70.8	227	-	297	320	_	4488
8384	8.8		7	24.77		-0.0008 -0.0005			10.4 50.1	14.632	0.282	70.8		253 254				4509
8385	8.9		7	42.27				_	•		i .		1	•				
8386	9.0	21	7	44.90	í	-0.0010			9.9		:	1	1 -		527	586		4490
8387	8.6			48.19	2.8508				7.1*		0.277	71.3	-	Beob.			13	4643
8388	9.5		7	53.75		-0.0007			27.0	14.660	0.281	93.9	R.	254			11	4510
*8389	8.6		7	• .		-0.0007 -0.0009			33·7 48.7	14.662	0.281	70.8 70.8		254 253			, io	4491
*8390	9.0		7	56.07	ł					1	1	•	1		_		ŀ	
8391	8.9	21	8	1.46	1	-0.0002			45.2	+14.668	4	84.2		792	795			4575
8392	8.6		8	3.26	i	-0.0003			28.4	14.670	0.279	71.2		296				4576
8393	9.2		8	7.40	2.8553		-		33.8	14.674		70.8		257				4644] 4492
8394	8.7		8	10.68	l	-0.0009		-	10.5	14.677	0.282	70.8		253 296				4578
8395	8.3		8	11.20	l .	-0.0003	'2	40	20.9	14.678	0.279	71.2	1					
8396	8.6	21	8	•		-0.0002		-	47-3	+14.679	1	71.2	4	Beob.				4577
8397	8.9		8	0 07		0.0000			5-4	14.705	0.277	82.4	257					4646]
8398	8.4		8	41.65		+0.0001	_	_	32.3	14.708	l	71.7		320 D				4647
8399	9.2		8	47.68		-0.0005			31.7	14.714	_	82.3	240		200	**	-	4517]
8400	8.5	I	8	58.56	2.8673	-0.0002	1 12	43	29.5	14.725	0.278	80.9	1229	290	192	195	12	4583
	1 9	™6 pra	ec.	1:5 1:4	B. 3	9 ™ 6 prae	ec. 1 :8 1	:2 A	۸.	8 BD 8.	0							

.,,											
Nr.	Gr.		. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B.D.
8401	9.1	21 ^h 8	3 m 58 ! 77	+2.8801	-0:0004	+11°56′58.2	+14.725	+0.279	70.8	224 227 254	11°4518
8402	8.9	9	8.16	2.8663	-0.0002	12 47 39.7	14.734	0.277	1.18	260 321 792 795	12 4585
8403	8.8	•	8.17	2.8675	-0.0002	12 43 16.4	14.734	0.277	80.9	229 296 792 795	12 4584
8404	9.0	•	15.67*	1	+0.0004	14 49 18.8*	14.742	0.274	76.6	295 298 321 792	
8405	9.0	1	21.04*	2.9044	-0.0009	10 29 45.0	14.747	0.281	77-4	217 253 795	10 4494
8406	8.4	21	35.16	+2.9081	-0.0009	+10 16 34.5	+14.761	+0.281	76.5	5 Beob.	10 4496
8407	8.4	•	35.32	2.8568	0.0000	13 23 23.6	14.761	0.276	70.8	236 257	13 4650
8408	9.1	!	38.12	1 - 1	-0.0004	11 57 43.9	14.764	0.278	82.3	227 R	[11 4521]
8409	8.91		38.77	2.8654	1000.0—	12 52 47.8	14.765	1	71.7	260 297 320	12 4586
8410	8.12	1	50.23	2.8972	-0.0007	10 57.38.5	14.776	0.279	70.8	217 253	10 4498
8411	8.5	21	51.43	1	+0.0004	+14 48 44.4	+14.777	+0.273	71.9	295 298 321	14 4571
8412	8.78	9	55.55	2.8622	-0.0001	13 5 6.6	14.781	0.276	71.2	260 297	13 4651
8413	7.74		9 58.27	2.9102	-0.0010	10 10 0.3*	l .	0.280	76.5	5 Beob.	10 4499
8414	8.5	10		2.9065	-0.0009	10 24 38.8	14.790	0.280	70.8	217 253	10 4500
8415	8.8	I	21.64	2.8516	1000.0+	13 45 2.0	14.807	0.274	90.6	792 795	13 4652
8416	8.5	21 1	26.45	+2.8535	100001	+13 38 33.6	+14.812		70.8	236 257	13 4653
8417	8.6	10	32.32		-0.0004	11 47 9.4	14.817		70.8	224 254	11 4526
8418	9.0	10	0,0	2.8607	0.0000	13 13 0.8	14.823	0.275	70.8	236 257	13 4655
8419	8.7	10	• •	2.8384	+0.0004	14 33 30.5	14.823	0.272	71.9	295 298 321	14 4575
8420	8.4	10	39.92	2.8597	0.0000	13 16 53.2	14.825	0.274	71.3	5 Beob.	13 4656
8421	8.6	21 10	47.19	+2.8840	-0.0004	+11 48 46.8	+14.832	+0.277	70.8	224 254	11 4528
8422	7.9	10	57.47	1 0.0	+0.0001	13 25 54.2	14.842	0.274	71.7	260 29 7 320	13 4658
8423	8.9	1		1 1	-0.0008	10 37 47.3	14.852	0.278	70.8	217 253	10 4503
8424	8.6	1	•	1 1	-0.0007	11 2 16.3	14.854	0.277	70.8	217 253	10 4504
8425	8.6	I	1 19.43*	2.8960	-0.0006	11 6 35.8	14.864	0.277	80.7	224 254 792 795	11 4530
8426	8.9	21 I	20.88	+2.9107	-0.0009	+10 12 14.0	+14.865	+0.278	79.0	6 Beob.	10 4506
8427	8.7	1		1	-0.0004	11 50 4.4	14.876		70.8	224 254	11 4531
8428	8.76	1	000	2.8653	0.0000	13 0 56.6	14.897		71.0	227 229 240 296	
8429	8.1 8.8	1		1	+0.0003	14 0 53.6	14.900		71.7	260 297 320	13 4664
8430		1:	•	2.9036	-0.0008	10 40 47.8	14.906	0.277	84.0	217 792 795	10 4508
8431	8.8	21 1	•	1	0.0003	+12 8 40.0	+14.913		71.2	229 296	12 4590
8432	8.6	1:	•	1 ' 1	-0.0008	10 36 51.9*		0.277	84.0	217 792 795	10 4509
8433	8.9		2 17.07		-0.0009	10 17 55.3	14.920	0.277	85.2	527 586	[10 4511]
8434 8435	9.0 9.0	1:	2 22.79 2 28.98	2.9125	-0.0009 -0.0003	10 8 34.6 12 13 17.6	14.925	0.277	76.3 76.9 80.9	5 Beob. 229 296 792 795	10 4512
			-			_		1			
8436	7.37		32.45	+2.8981		+11 2 45.8	+14.935		70.8	224 253 254	10 4514
8437	9.5 ⁸ 6.7 ⁹		47.23	1 ' ' 1	-0.0006	11 1 3.9	14.949	0.275	82.4	254 R	[10 4515]
8438	8.3		2 48.81	1 1	-0.0007	10 40 39.4	14.951	1 .		207 242(ð i) 250 253	
8439 8440	8.2		2 51.15	2.8660	+0.0005 0.0000	14 44 0.5 13 2 28.6	14.953	0.269		236 257 260 297 320	14 4582 12 4592
							i	i		1	1
8441	8.9 ¹⁰		3 16.72	+2.8700		+12 49 2.1	+14.978	1	82.3	240 R	[12 4593]
8442 8443	9.5 ¹¹ 8.3		3 35.13	1 -	-0.0006 +0.0003	10 55 56.0	14.996		82.4	254 R	72 .62.
8444	8.8		3 38.25 3 42.43		+0.0003	13 49 35.9 14 54 58.8	14.999	i	71.7 71.9	260 297 320 295 298 321	13 4674 14 4585
844519	8.8		3 44.45		1000.0—	12 35 36.3	15.005	i .	71.2	229 296	12 4596
	1 I			! !			"				l .
8446 8447	8.9 8.8		3 51.68 3 58.76	+2.8991	-0.0000	+11 3 9.5 10 6 29.2	+15.012			217 253 584 591	10 4522
8448	7.5	1.		1	-0.0003	12 26 6.0	15.018	_	85.7 71.2	229 296	[10 4523] 12 4600
8449	8.7		4 10.22	1	-0.0002	12 16 6.2	15.030	1	71.2	229 296	12 4601
8450	8.o		4 24.91	1 1	-0.0004					224 254	11 4541
		D 9.5		D 7.5				-			
	о.о г 8 9.о г		- BI	9 7.5 • Z.253 re	³ BD 9.2 oth	4 8.1 8.0 3 10 Nur Z.	•		BD 8.0	⁶ BD 9.3 ⁷ 7.5 9.1 10.0; 10 ^m 5 seq.0	7.7 6.7 5.5 1.5 B.
ı	19 . m .							. •			1

⁸ 9.0 10.0
⁹ Z. 253 roth

¹² 9^m5 praec. 5⁸ 45"B.; 9^m2 praec. 8⁸ 85"A.

Nr.	Gr.	A.	R.	1875	Praec.	Var. saec.	Dec	l. 18	75	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zo	nen		В	. D.
8451	8.8	21h	1 4 ^M	28:27		-0:0006	+110	4'	20.6*	+15.047	+0.273	70.8	217	253			100	4525
8452	8.3		14	33.93	2.8741	-0.0001	12	38	22.2	15.052	0.270	71.2	229	296			12	4602
8453	8.5		I 4	35.58	1	0.0000	12	58	4.7	15.054	0.270	79.2	-	Beob.				4603
8454	8.5		14	40.62	2.8454	+0.0005	14	24	27.2	15.059	0.268	71.9	295	298	321			4588
8455	9.1		14	41.84	2.8733	0.0000	12	42	3.6	15.060	0.270	71.2	229	296			12	4605
*8456	8.9	21	14	42.32	+2.8341	+0.0007	+15	5	50.7	+15.060	+0.266	71.6	295	298			15	4393
8457	8.31		15	6.87	1	+0.0003		-	49.I	15.084	0.268	70.8	227	257			_	4677
8458	8.9		15	11.79	2.8668	1000.0+	13	7	44.3	15.089	0.269	71.7	260	297	320		13	4680
8459	8.63		15	14.53	2.8397	+0.0006	_		49.9	15.092	0.266	70.8	241				_	4590]
8460	8.9		15	21.56	2.8752	-0.0001	12	37	21.1	15.098	0.269	71.2	229	296			I 2	4610
*8461	8.7	21	15	38.73	+2.8410	+0.0006	+14	41	0.81	+15.115	+0.266	71.9	295	298	321		14	4594
8462	8.9		15	49.19		-0.0008			30.0	15.125		76.7 77.4		eob.	J		1	4531
8463	8.9		16	20.30		+0.0006	14	44	47·3*			82.3	241				_	4596]
8464	8.5		16	_	_ `	+0.0004			21.0	15.156		70.8	227				1 -	4597
8465	9.1		16	•		-0.0008			24.0	15.158	'	70.7	207	242($\delta \frac{1}{4}$)	250		4533
					+2.8847	1	i	-		+15.165		70.8	224	254		-	l	4612]
8466 8467	9.1 8.5	21	16	31.52 41.99		-0.0001	+12	-	55.1 30.7	15.175)	70.8 71.2	224				١-	4614
8468	8.6		_		1	+0.0001			30.7 10.5	15.175		71.9	295	298	221			4600
8469	8.7		16	59.19		+0.0003			1.6	15.212		70.8	227		32.			4689
8470	8.6		17	20.27 23.44		-0.0005	11		54.1	15.215		70.8	217					4535
1	i i			• • •	1		}		-			·	1	-				
8471	8.8		17	_	+2.8361		+15		-	+15.222		76.6	295	298	-	792		4407
8472	7.3		17	•••	_	+0.0003	_	-	56.7	15.228	0.265	71.7	260	297	320		_	4692
8473	8.43		17			+0.0007	1		27.3	15.233	0.263	71.9	295	298	321			4604
8474	8.24		17		1	+0.0005	i .	_	37 ·5	15.235	0.264	70.8	227	٠,				4605
8475	8.8		17	46.32	2.8853	1000.0—	12	8	9.0	15.236	0.267	71.0	224	229	254	296	12	4617
8476	8.5	21	18	5.46	+2.9166	-0.0008	+10	10	0.2	+15.255	+0.270	76.5 76.9	5 E	Beob.				4537
8477	8.5		18	11.65	2.8866	-0.0002	12	4	53.1	15.260	0.267	71.2	229	296				4620
8478	9.1		18	12.18		+0.0004	13	57	7.9	15.261	0.264	82.4	257	R			-	4693]
8479	8.9		18	21.25		+0.0001		-	28.4	15.269	0.265	71.7	260	320				4622
8480	7.7		18	42.55	2.8575	+0.0004	13	56	26.5	15.290	0.263	70.8	227	257			13	4694
8481	9.1	21	18	47.06	+2.8568	+0.0005	+13	59	24.0	+15.294	+0.263	70.8	227	257			[13	4695]
8482	7.9		18	47.13	2.8366	+0.0008			40.4		0.261	90.6	792	795			15	4411
84835	8.9		18	51.51	2.8708	+0.0002	13	7	3.2	15.298	0.264	71.7	260	297	320		13	4696
8484	8.3		19	3.74	2.8782	0.0000	12	39	39.8	15.310	0.264	71.2	229	296			12	4624
8485	8.8		19	6.87	2.8570	+0.0005	14	0	7.7	15.313	0.262	70.8	227	257			13	4700
8486	10.46	21	10	16.71	+2.8661	+0.0003	+13	26	23.2	+15.322	+0.263	82.4	260	R			[13	4701]
8487	8.17			19.53	I	+0.0001	_		24.0	15.324		90.6		795				4625
8488	8.78			21.72		0.0000			14.0	15.326		82.7	296					4626]
8489	8.1			23.56	l	-0.0005			30.4	15.328		70.8		253				4542
8490	8.7			23.56		-0.0001	1		10.9	15.328		80.9		296	792	795		4627
8491	8.8			27.57	l	-0.0006	+10	-	-	+15.332	_	70.8		253				4543
8492	8.5			27.83*		+0.0005			53.5	15.332		80.7		257	792	795		4702
8493	8.0			28.79	1	-0.0004			33·3 4 2 .9	15.333		70.8		254	. ,-	. 23		4559
8494	8.4			30.78		+0.0008			33.9	15.335	_	71.6		295	298	321		4607
8495	7.69			51.46		+0.0008			46.3	15.355	0.260	71.6		295		- 1		4609
									_						•	-	1	
8496	8.9	21	-			+0.0005	+13		-	+15.361		70.8		257 296	702	705		4704 4629
8497	8.6 8.810		20	1.70		0.0000			4.5	15.364		80.9 95.7	R(2)		192	173		4705
8498			20	2.80		+0.0003 0.0001			25.2	15.365		95·7 70.8		254				4563
8499	8.7 8.8 ¹¹		20	3.82		+0.0003			51.1	15.366			260				_	45°5 4706]
8500				10.33						15.372							-	
		D 9. 0		3 BD		⁸ BD 9.0		BD				5 35"B.					BD	8.7
1 '	BD 9	.2	1	BD 6.8	ş 10	Grösse na	ach BD		11	Nur Z. 260	o; RD 9.	4; 9 ^m 5 pra	ec. I	2° in	par.			
il .																		

- / -											
Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B.D.
8501	9.0	21 h 20	m 12.75	+2.8406	+0,0008	+15° 5' 59 ! 9	+15:374	+0.260	71.6	241 295 298 321	15° 4415
8502	8.8	20	29.73	2.8953	-0.0002	11 39 51.5	15.390	0.264	70.8	224 254	11 4565
85 03	7.61	20	42.19	2.8722	+0.0002	13 8 53.2	15.402	0.262	71.5	257 260 297 320	13 4708
8504	7.12	20		2.9194	-0.0007	10 7 38.8	15.409	0.266	76.5 76.9		10 4547
8505	8.7	20	58.70	2.9148	-0.0006	10 25 55.3	15.417	0.265	70.7	207 242(δ 1) 250	10 4549
8506	8.7	21 21	8.91	+2.8991	-0.0003	+11 27 29.0	+15.427	+0.264	70.8	224 254	11 4566
8507	8.8	21	15.62		-0.0002	11 40 23.4	15.433	0.263	70.8	224 254	11 4567
8508	8.6	21	20.27		+0.0004	13 34 20.6	15.437	0.260	71.7	260 297 320	13 4709
8509	8.98	21	- 0.		-0.0001	12 5 51.2	15.446	0.262	71.2	229 296	12 4631
8510	9.0	21	59.63*	2.8732	+0.0003	13 10 11.5*	15.474	0.260	71.5	257 260 297 320	13 4714
8511	8.9	21 22	9.53	+2.8732	+0.0003	+13 11 2.5	+15.483	+0.260	71.7	5 Beob.	13 4716
8512	8.6	22	15.89		+0.0009	15 4 53.4	15.489	0.257	71.3	241 295 298	14 4612
8513	6.7	22	47.88		-0.0006	10 32 22.6	15.519	0.263	70.8	217 253	10 4554
8514	7.9	22	57.52	2.8844	100001	12 30 52.6	15.528	0.260	71.2	229 296	12 4635
8515	9.1	23	8.39	2.8567	+0.0007	14 18 20.0	15.538	0.257	82.4	257 R	[14 4613]
8516	7.9	21 23	8.70	+2.9017	-0.0002	+11 24 35.6	+15.538	+0.261	70.8	224 254	11 4573
8517	8.9	23			-0.0003	11 8 40.8	15.558	0.261	70.8	224 254	11 4575
8518	9.0	23		1	+0.0001	12 21 33.7		1	71.7	260 297 320	[12 4637]
8519	9.3	23			+0.0008	14 30 55.6	15.562	0.256	71.6	295 298	
8520	8.6	23		2.8945	-0.0001	11 54 14.7	15.566		71.2	229 296	11 4576
8521	8.3	21 23	40.70	+2.8717	+0.0004	+13 22 54.7	+15.567	+0.257	90.6	792 795	13 4721
8522	8.3	23		1 '	+0.0003	12 44 1.9		0.258	71.2	229 296	12 4639
8523	neb.	23		1	-0.0001	11 37 13.2		0.259	94.0	795 R(2)	11 4577
8524	7.7	24	•••		-0.0001	11 43 41.9	15.592	0.259	70.8	224 254	11 4578
8525	8.5	24			+0.0008	14 27 53.4*	15.594		76.1	241 295 298 792	14 4617
8526											14 4618
8527	8.7 8.8	21 24	24.11 24.75		+0.0007	+14 19 14.4	+15.607		80.7	227 257 792 795 207 242($\delta \frac{1}{2}$) 250	10 4560
8528	8.7	24			-0.0004	10 21 8.3	15.629	0.261	70.7 70.8	217 253	10 4561
8529	8.3	24		2.8942	1	12 0 25.4	15.635	0.258	80.9	229 296 792 795	11 4582
8530	8.2	24		1	-0.0004	10 49 33.6	15.638	-	70.7	$207\ 242(\delta\frac{1}{2})\ 250\ 253$	10 4562
			0.70	1	-			-			_ '
8531	8.8	21 24		+2.9105		+10 56 6.0		_	70.8	217 253	10 4563
8532	6.1 8.9	25			-0.0001	11 35 20.1*				224a 254 792 795	11 4583
8533 8534	8.7	25	17.91		+0.0003	10 51 57.3 12 57 52.0*	15.656	1	77·4	217 253 795 260 297 320 792	10 4564
8535	8.8	25		1	-0.0001	11 30 42.3*		-	76.4 70.8	260 297 320 792 224 254	12 4640 11 4584 ;
			•					0.257			l i
8536	9.1		-	+2.9119	1	+10 52 38.3	1	į.	80.6	217 792	10 4566
85374	8.9		33.25		-0.0002	11 20 23.5	15.670	0.258	70.8	224 254	11 4585
8538 8539	8.5 8.4		34.65 38.12		1000.0+	12 21 30.7			71.2	229 296	12 4641
8540	8.6		42.88	1	-0.0001 +0.0007	11 41 45.0*		0.257	71.8	5 Beob.	11 4587
						13 55 0.3	15.679		70.8	227 257	13 4727
8541	8.66		49.87	+2.8899		+12 20 35.9		,	71.2	229 296	12 4644
8542	9.1		58.36		1000.0+	12 20 26.3	15.693	0.256		229 R(2)	[12 4646]
8543	7.3	26 26			-0.0005	10 21 34.8	15.701		70.7	207 242(ð 1) 250	10 4570
8544	8.5 8.9	26 26	11.97		+0.0006	13 48 57.0	15.705	0.253	71.9	260 297 320 321	13 4728
8545	-		• •			13 53 12.3	15.709		70.8	227 257	13 4729
8546	8.9	21 26		+2.8608		+14 17 11.1	+15.718	1 1	71.3	241 295 298	14 4622
8547	8.6		26.72	1	1 100.0+	15 12 56.8	15.719	0.251	81.6	10 Beob.	15 4442
8548	7.8		28.90		-0.0002	11 17 57.1	15.721	0.256	70.8	224 254	11 4591
8549	9.4		28.98		+0.0011	15 12 33.0	15.721		82.7	298 R	
855 o	8.7	26	41.15	2.9058	-0.0002	11 20 55.5	15.732	0.256	70.8	224 254	11 4593
			- 7.0; B		2	7.3 7.2 6.7 6.0	8.3	3]	BD 9.4	4 12 ^m praec.	8:o 5" A.
	BD 9	. I	6 BD 9.	2							

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec. Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
8551	8.8	21h 26m 54.70	+2.8603 +0.000	8 +14°21′14!8	+15.744	+0.252	85.7	576 589 590	[14°4624]
8552	7.81	26 56.71	2.8964 +0.000	11 59 17.1	15.746	0.255	70.8	224 254	11 4596
8553	8.8	26 56.96	2.8641 +0.000	8 14 6 40.6	15.746	0.252	70.8	227 257	14 4625
8554	8.9	26 57.01	2.8778 +0.000	5 13 12 54.5	15.746	0.253	72.2	297 320 321	[13 4734]
8555	8.6	27 1.05	2.8955 +0.000	1 12 3 18.6	15.750	0.255	71.2	229 296	11 4597
8556	9.0	21 27 3.80*	+2.92410.000	6 +10 9 10.7	+15.752	+0.257	78.8 79.6	6 Beob.	10 4573
8557	9.0	27 36.85	2.8528 +0.00				86.1	5 Beob.	[14 4626]
8558	8.7	27 38.80	2.9216 -0.000	. 55	15.784		70.7	207 242(8\frac{1}{2}) 250	10 4575
8559	8.6	27 41.97	2.8509 +0.00			1 -	76.1	241 295 298 792	
856o	8.02	27 47.68*	2.9250 -0.000				78.8 79.6	6 Beob.	10 4576
		•	1			1			I
8561	8.4		+2.8495 +0.00	1	!	1	71.3	241 295 298	15 4447
8562	8.8	27 54.63	2.8783 +0.000	1 1	•		72.0	260 320 321	13 4737
8563	8.7	28 2.79	2.9022 0.000		1		70.8	224 254	11 4600
8564	8.8	28 7.06	. •	1	15.809		71.3	241 295 298	14 4630
8565	8.4	28 18.29	2.9141 -0.000	10 53 35.1	1		70.8	217 253	10 4579
8566	8.1	21 28 21.40	+2.9020 0.000		-	+0.253	70.8	224 254	11 4601
8567	8.5	28 24.53	2.8771 +0.000				71.9	260 297 320 321	13 4740
8568	8.3	28 28.46	2.9221 -0.000	10 21 50.2	15.829	0.255	70.7	207 242(δ]) 250	10 4580
8569	8.8	28 35.68	2.8547 +0.00	1 14 51 14.6	15.835		90.6	792 795	14 4634
8570	9.0	29 1.63	2.9186 —0.000	10 38 2.8	15.858	0.254	90.6	792 795	10 4581
8571	8.3	21 29 12.56	+2.8550 +0.00	1 +14 52 58.0	+15.868	+0.248	71.3	241 295 298	14 4635
8572	9.38	29 15.83	2.8710 +0.000				85.7	5 Beob.	[13 4741]
8573	8.9	29 19.51	2.8607 +0.00		15.874		70.8	227 257	
8574	8.8	29 30.28	2.8506 +0.00				71.3	241 295 298	15 4453
8575	9.4	29 32.19	2.8714 +0.000				85.7	576 589 590	
			1						r
8576	8.94	2 1 1	+2.9248 -0.000				85.2	527 586	[10 4583]
8577	7.06	30 8.02	2.8615 +0.00	1	•	- 1	70.8	227 257	14 4637
8578	8.9	30 10.56	2.8587 +0.00		15.920		76.1	241 295 298 792	
8579	9.0	30 17.19	- 0 - 1		1		82.3	253 R	[10 4586]
8580	8.5	30 22.66	2.9146 —0.000	1	15.930	0.251	70.8	217 253	10 4587
8581	9.0	21 30 22.66	+2.9100 0.000		+15.930	+0.251	70.8	224 254	11 4609
8582	8.6	30 25.91	2.8558 +0.00		1	0.246	71.3	241 295 298	14 4639
8583	8.1	30 37.41	2.8529 , +0.00				71.3	241 295 298	15 4462
8584	8.4	30 39.51	2.9101 0.000			0.251	70.8	224 254	11 4612
8585	8.2	30 42.56	2.8648 +0.00	0 14 21 17.0	15.948	0.246	70.8	227 257	14 4641
8586	11	21 30 52.73	+2.8838 +0.000	6 +13 6 3.0	+15.957	+0.248	82.7	297 R	
8587	8.86	30 55.67	2.8952 +0.000				85.7	576 589 590	[12 4650]
8588	7.3	31 2.21	2.9126 -0.000				70.8	224 254	11 4613
8589	8.97	31 3.46	2.8873 +0.000			i .	82.3	229 R	[12 4651]
8590	9.5	31 9.82	2.8799 +0.000				85.7	576 589 590 .	
!		21 21 20 04	+2.8611 +0.00					227 257 295 298	14 4644
8591	8.9	21 31 20.94 31 21.04	2.8802 +0.000				71.2 85.7	576 589 590	
8592 8593	9.3 8.3	31 21.04	2.9208 -0.000				70.7	207 242(8½) 250	10 4589
	-	-	· -	· · · ·		- 1	70.7	217 253	10 4588
8594 8595	9.0 9.4	31 30.27 31 34.50	2.9199 -0.000			1	82.3	217 R	
1									
8596 ⁸	9.2		+2.8877 : +0.000				82.7	296 R	[12 4654]
8597	7.9	31 43.96	-	3	16.002		71.0	227 241 257 295	
8598	8.810		2.9150 -0.000				70.8	217 253	10 4590
8599	8.8	31 45.86					85.2	527 586	
8600	8.3	31 48.27	2.8640 +0.001	1 14 29 49.7	16.006	0.245	79.1	5 Beob.	14 4648
	1 B	D 7.0	8.2 8.6 8.3 7.5	8.4 7.0	9.0 9.0 9	.5 8.9 10	0.0		BD 6.5
	BD 9		. 229; BD 9.4	8 9 5 seq. 3 2			O 10	11 ^m 5 27" 243°	
l									
45									i

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec. Var. saec.	Decl. 1875	Praec. Va	I POD.	Zonen	B. D.
8601	8.7	21h 31m 59.52	+2.8800 +0.0007	+13°26′19.5	+16.016 +0.2	70.8	227 257	13°4750
8602	8.9	32 6.86	2.9211 -0.0002	10 38 40.2	16.022 0.2	70.8	242(δ 1) 250 253	10 4592
8603	9.0	32 6.87	2.8583 +0.0012	14 53 47.8		71.2	241 257 295 298	14 4649
8604	8.9	32 11.40	2.9209 -0.0002	10 39 51.1	1 - 1	70.7	207 242(δ 1) 250 253	10 4593
8605	8.0	. 32 29.24	2.8852 +0.0006	13 7 19.3	16.042 0.2	71.9	260 297 320 321	13 4751
8606	8.6	21 32 30.01	+2.9064 +0.0001	+11 40 33.9	+16.042 +0.2	70.8	224 254	11 4619
8607	8.2	32 58.97	2.9155 0.0000	11 5 9.0	l ;	70.8	217 253	10 4595
8608	9.1	32 59.75	2.8829 +0.0007	13 19 9.0	.	90.6	792 795	13 4754
8609	9.0	33 1.76	2.8890 +0.0006	12 54 7.4		71.2	229 296	
8610	9.0	33 25.77*	2.9098 +0.0001	11 30 13.2	16.091 0.2	82.4	254 R	[11 4624]
8611	9.0	21 33 36.61	+2.8905 +0.0006	+12 50 48.5	+16.100 +0.2		296 792 795	12 4657
8612	9.5	33 39.82	2.8906 +0.0006	12 50 24.4	16.103 0.2	90.6	792 795	:
8613	8.6	33 41.58	2.8733 +0.0010	14 1 3.2	l . I	70.8	227 257	13 4755
8614	8.9	33 45-85	2.9254 -0.0003	10 26 41.9		347 70.7	207 242(8½) 250	10 4597
8615	8.6	33 54.60	2.8856 +0.0007	13 12 7.5	16.116 0.2	71.9	260 297 320 321	13 4756
*8616	9.5	21 33 55.69	+2.8755 +0.0009	+13 53 11.1	+16.117 +0.2	93.1	795 R	12 4757
*8617	9.0	33 55.85	2.8755 +0.0009	13 53 14.2		80.7	227 257 792 795	13 4757
8618	8.7	33 56.48	2.8841 +0.0007	13 18 26.4	l I	71.9	260 297 320 321	13 4758
8619 ¹	8.8	34 1.55	2.9101 +0.0001	11 31 40.7	1 1	70.8	224 254	11 46262
8620	9.1	34 2.17	2.8970 +0.0004	12 25 53.5	!	85.7	576 589 590	[12 4658]
8621	9.4	21 34 30.02	+2.9221 -0.0001	+10 43 17.6*	+16.147 +0.2	82.3	217 R	
8622	8.9	34 50.94	2.8844 +0.0008	13 21 8.8	16.165 0.2	71.9	260 297 320 321	13 4763
8623	8.7	34 56.63	2.9228 -0.0001	10 42 2.2	1	70.8	217 253	10 4599
8624	8.1	35 8.60	2.9176 0.0000	11 4 32.0	(70.8	217 253	10 4600
8625	8.8	35 20.53	2.8922 +0.0006	12 51 -9.8		242 71.7	260 297 320	12 46603
8626	8.2	21 35 21.25	+2.9018 +0.0004	+12 11 19.3	+16.191 +0.2		229 296	12 4661
8627	8.74	35 27.71	2.9105 +0.0002	11 35 31.4		85.7	576 589 590	[11 4632]
8628	8.2	35 38.36	2.8746 +0.0011	14 5 28.0		70.8	227 257	14 4658
8629	7.6	35 42.77	2.8690 +0.0012	14 28 33.4		71.3	241 295 298	14 4659
8630	8.4	35 54.31	2.9020 +0.0004	12 12 46.3	16.219 0.2	71.2	229 296	12 4663
8631	8.8	21 35 55.21	+2.8807 +0.0010	+13 41 19.2	+16.220 +0.2	240 71.7	260 297 320	13 4767
8632	1.8	36 0.67	2.8949 +0.0006	12 43 14.2	16.225 0.2	241 71.7	260 321	12 4664
8633	9.0	36 8.16	2.8956 +0.0006	12 40 51.4		71.4	229 260 296 321	12 4665
8634	8.8	36 10.50	2.9156 +0.0001	11 17 3.2	1 1	85.7	576 589 5 9 0	[11 4635]
8635	8.6	36 18.75	2.9206 0.0000	10 56 25.2	16.240 0.2	70.8	²¹⁷ ²⁵³ .	10 4603
8636	8.7	21 36 19.57	+2.9056 +0.0004	+11 59 51.7	+16.241 +0.2	70.8	224 254	11 4637
8637	8.8	36 26.06*	2.8632 +0.0014	14 56 12.7	16.247 0.2	76.1	241 295 298 792	- 1
8638	6.05	36 26.56	2.9304 -0.0002	10 15 19.0		244 77.1 77.8		10 4604
8639	9.3	36 35.27	2.8938 +0.0007	12 50 23.9	-	85.7	576 590	[12 4668]
8640	9.4 ⁶	36 45.59	2.8966 +0.0006	12 39 15.2	16.263 0.2	82.7	297 R	[12 4669]
8641	9.3	21 36 54.11	+2.8939 +0.0007	+12 51 5.8*	+16.271 +0.2	89.1	589 590 R	- -
8642	8.8	36 59.55	2.8938 +0.0007	12 52 6.5*		81.3	5 Beob.	12 4670
8643	8.9	37 4.29	2.9267 -0.0001	10 33 21.2	1 1	70.7	207 217 253	10 4606
8644	1.8	37 14.38	2.9072 +0.0004	11 57 0.2	l i	70.8	224 254	11 4641
8645	8.9	37 17.04	2.8956 +0.0007	12 45 52.6	16.290 0.2	71.7	260 320	12 4673
8646	8.9	21 37 19.01	+2.9048 +0.0004	+12 7 6.0	+16.292 +0.2	240 71.2	229 296	12 4672
8647	8.9	37 30.63	2.9095 +0.0003	11 48 20.9	1 - 1	77.4	224 254 795	11 4642
8648	9.1	37 40.39	2.9095 +0.0004	11 48 57.4		90.6	792 795	[11 4643]
8649	7.9	37 40.51	2.9276 -0.0001	10 31 48.9*		70.7	207 217 242(δ ξ) 250	
8650	9.0	37 46.89	2.9261 0.0000	•	16.315 0.2	141 70.8	217 253	10 4609
		o ^m praec. 7* 10"B se nach BD	L = BD	+3:5 L	= BD + 3.4	4 BD 9.4	⁶ 6.7 6.3 6.0	5.5 5.5
1								
)I •								li

																
Nr.	Gr.	A.R. 1	875	Praec.	Var. saec.	Decl.	1875	Praec.	Var.	Ep.		Zon	nen		В	. D.
8651	8.5	21h 37m	48:04	+2:8603	+0.0019	+15°	15' 15"5*	+16.316	+0.235	76.1	24 I	295	298	792	15°	4482
8652	9.0	38	22.74	2.9204	1000.0+	11	5 35-4	16.346	0.240	70.8	217	253				4646
8653	6.3	38	29.59	2.8763	+0.0012	14 1	12 10.7	16.351	0.236	70.8	227	257			14	4668
8654	8.9	38	39.75	2.9012	+0.0006	12 2	28 13.1	16.360	0.238	80.9	229	296	792	795	12	4675
8655	8.4	38	51.11	2.9012	+0.0006	12 2	19.7	16.370	0.237	71.2	229	296			12	4677
8656	8.81	21 38	55.90	+2.9339	-0.0002	+10	0 31.4	 +16.374	+0.240	85.2	527	586			ſτο	4617]
*8657	9.1		56.68	2.9261	0.0000		43 19.9	16.374	0.239	70.8	217	-			-	4616]
8658	8.7	39	1.33	1 -	+0.0005	12		16.378	0.238	71.2	229				_	4678
8659	9.3	39	2.83*	2.8627			11 36.9	16.379	0.234	79.6	295	298	R		_	4487]
866o	8.9	39	9.00	2.9259	0.0000		14 49.5	16.385	0.239	90.6	792	795				4618
	1															
8661	8.8		14.17	1	+0.0013		20 47.0	+16.389	1	70.8	227	257				4671
8662	8.8	•	41.62	1 -	+0.0004	11 5	-	16.412	0.237	70.8	224	• •				4652
8663	8.9	_	45.25	2.9279		1	38 34.2	16.415	0.238	70.8	217		_			4620
8664	7.8	•	49.69	1	+0.0016		10 58.4	16.419	0.233	71.3	24 I	295	298			4491
8665	8.4	39	49.99	2.9188	+0.0002	111	18 14.8	16.419	0.237	70.8	224	254			11	4653
8666	8.8	21 39	50.26	+2.8637	+0.0016	+15	11 56.8	+16.419	+0.233	81.1	295	298	792	795	15	4492
8667	8.12	40	6.64	2.8887	+0.0010	13 2	7 59.3	16.433	0.234	71.3	227	257	260		_	4780
8668	8.8	40	34.46	2.8651	+0.0016	15	9 56.0	16.456	1	71.3	241	295	298		-	4497
8669	8.6	40	39.66	2.9008	+0.0008	12 3	38 57.6	16.461	0.234	80.9	229	296	792	795	_	4686
8670	9.1	40	42.37	2.9348	-0.0001	10	2 20.0	16.463	0.237	85.2	527	586			_	4624]
8671	6.58	21 40	44.17	+2 8040	+0.0009	_L T 2	8 32.8	+16.464	+0.234	71.7	260	320				
8672	8.6	•	13.31		0.0000	_	30 40.6	16.489				242((18	250		4781
8673	8.5		19.61				_		· •	70.7			(50)	250		4626
8674	8.5		-		-0.0001		10 54.1 " 11 14.5	16.494	0.236	76.5 77.1	-	eob.				4627
8675	8.o ⁴	42	55.40 7.96	i	+0.0003		35 51.5	16.523		80.7 80.7		254				4664
1		•			+0.0001			16.534	0.235	80.7	217	-	792	795	10	4632
8676	8.9	21 42	34.89	+2.9339	0.0000		23 28.3	+16.556	+0.234	85.7	576	589	590		[10	4635]
8677	8.8	42	42.09	2.9104	+0.0006	12	6 53.4	16.562	0.232	71.2	229	-			12	4691
8678	9.3	42	42.30		-0.0001		8 31.2	16.562	0.234	85.2	527	586			[10	4636]
8679	9.1		59.19		+0.0013	13 4	\$ 57.4	16.576	0.230	72.0	260	320	321		13	4783
868o	8.8	43	11.52*	2.8732	+0.0016	14 4	19 59.5	16.586	0.228	76.1	24 I	295	298	792	14	4676
8681	8.8	21 43	15.46	+2.8774	+0.0015	+14 :	32 34.6	+16.589	+0.229	70.8	227	257			14	4677
8682	7.05	_	22.59*		+0.0018		10 46.6	16.595	0.228	76.1	-	295	298	702		4505
8683	8.9		35.08	2.9383	0.0000		7 49.8	16.605	0.233	76.5 77.1	_	eob.	-,-	1,7-		4637
8684	8.4		45.01		+0.0017		T 35.3	16.614		71.3	_	295	298			4679
8685	8.3		57-44	2.9374	0.0000	-	3 26.7	' '	0.232	76.5 77.1		eob.	-,-			4638
	۰							1					0			
8686	8.0	21 44		+2.8698				+16.635		76.1		295		792	-	4508
8687 8688	8.6		22.78		+0.0001		21 7.5			70.8		250	253			4640
8689	8.9 8.6		27.09		+0.0018	_	13 42.8		0.226	90.6		795				4509
8690			31.06	1	1100.0+		5 6.2	16.651		71.2		296 D			_	4698
	9.2		34.09		1100.0+	ĺ	16 35.3	16.653	Ì	82.4	260	K			113	4788]
8691	8.7	21 44	50.56		+0.0016		32 58.6	+16.667		71.4	227	257	320		14	4683
8692	8.7	44	51.79	l	+0.0017		ļ1 26.2	16.668		71.1	5 B	eob.			14	4684
8693	6.37	44	57.70	\$	+0.0007		2 29.9	16.673	-	70.8		254			11	4673
8694	8.5	45	11.00	}	1000.0+		19 7.1		0.230	76.5 77.1	-	eob.			10	4643
8695	9.2	45	11.51	2.8969	+0.0012	13	17 40.8	16.684	0.227	82.4	260	R			-	'
8696	8.5	21 45	23.88	+2.8777	+0.0017	+14 4	2 42.0	+16.694	+0.225	90.6	792	795			14	4685
8697	9.0		31.14		+0.0015		4 7.2	16.700	' - 1	71.7		321			_	4792]
8698	8.9		32.26		+0.0017		35 45.9	16.701		71.5		eob.				4687
8699	8.18		37.07	1	+0.0005		2.6					254	702	705		
8700	8.9		42.73		+0.0012		-	16.709			320		17~	173		4793
', ', ', ',	-	_									_	_				
		D 9.3 .7; Z.254		8.6; 10 ^m 8 BD		25"B.	8 BD	7.0	4 BD 8.5	5 BD	7.5	•	976	seq.	2:5	1'B.
	ן עע	., 2.234	Jau	שנע	1.3											

Nr.	Gr.	A	.R. 1	875	Praec.	Var. saec.	Dec	l. 18	³ 75	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zo	nen		В	. D.
8701	7.71	21h	45"	44:35	+2:9352	+0.0002	+100	30'	17"7*	+16.710	+0.229	70.7	207	242($(\delta_{\frac{1}{2}})$	250	100	4645
8702	8.1			48.15	2.9130	0.0008	12	9	44.9	16.713	0.228	71.2	229	_			12	4704
8703	1.6		45	59.28	2.8802	0.0017	14	35	10.4	16.722	0.225	70.8	227	257			14	468 8
8704	8.3		46	0.85	2.8880	0.0015	14	I	1.8	16.723	0.225	84.0	257		795		_	4797
8705	9.03		46	8.08	2.8727	0.0019	15	8	28.3	16.729	0.224	82.7	298	R			[15	4517]
8706	8.5 ⁸	2 I	46	20.66	+2.9163	+0.0007	+11	57	35.3	+16.740	+0.227	70.8	224	254			11	4681
8707	8.5		46	46.54	2.9010	0.0012	13	7	42.7	16.760	0.225	71.7	260	321			13	4799
8708	7.9		46	46.80	2.9041	0.0011		54		16.761	0.225	71.7	260	320				4705
8709	8.9		46	49-44	2.9137	0.0008	1		10.1	16.763	0.226	80.9	229	296	792	79 5		4706
8710	8.9		47	3.97	2.9280	0.0005	11	8	23.2	16.774	0.227	70.8	217	253			11	4684
8711	7.8	2 I	47	19.02	+2.9294	+0.0004	+11	2	49.2	+16.786	+0.226	70.8	217	253				4651
8712	9.1		47	24.22	2.9008	0.0012	13	I 2	1.1	16.790	0.224	82.4	257	R				4800]
8713	8.8		47	24.74	2.9067	0.0011			45.9	16.791	0.224	80.9	229	296	792	795	1	4708
8714	8.8		47	26.73	2.8749	0.0019	15		40.8	16.792		71.3	241		298		_	4521
8715	8.7		47	54.92	2.8989	0.0013	1		54 ·5	16.815	!	71.7	260	320				4801
8716	8.5	21	48	1.84	+2.9018	+0.0012			3 3 ·3	+16.820		70.8	227	•				4802
8717	8.4		48	5.05	2.9350	0.0003		-	40.7	16.823	0.226	70.8	217					4653
87184	8.5		48	12.40	2.9048	0.0012	ł	58	5.7	16.829	0.223	71.7	260	320		-04	_	4710
8719	9.2		48	17.13	2.9415	0.0002		12	•	16.832	0.226	77.9	207 229	250 296	527	586	-	4654] 4711
8720	6.25		48	17.40	2.9156	0.0009	12	•	43.3	16.833	0.224	71.2	1	•				• •
8721	8.6	21		31.72	+2.8921	+0.0015		_	42.6	+16.844	+0.222	70.8	227	•				4804
8722	8.7		48	33.92	2.9398	0.0002	•		57.2	16.846	0.225	70.8	217	•••				4655
8723	8.7		48 48	36.84 38.41	2.9421	0.0001	1		41.4*	16.848	0.226	82.1 70.8		Beob.			ŀ	4656 4689
8724 8725	8.6 ⁶ 8.6		48	41.84	2.9278 2.8920	0.0006		58	56.8 6.0	16.852	0.224	70.8	227	254 257				4806
1			•				1			1		•					l	
8726	8.7	21	48	45.37	+2.8788	+0.0019	+14		6.7	+16.855	+0.220	71.3	241	295	298			4691
8727 8728	8.0		48	52.87 6.56	2.8832 2.8978	0.0018	ı		10.0	16.861	0.220	70.8 70.8	227	257 257				4692 4807
8729	9. I 8. 3		49 49	19.53	2.9379	0.0003		-	59.9 35.5	16.882		70.8	217	• •			•	4657
8730	8.9		49	24.06	2.9167	0.0009		-	16.7	16.885	0.222	84.0		792	795			4719
*8731	8.3	21		24.41	' '	+0.0002	٠,,		35.0°	1	40 224	78.0	217	253	527	586	٠,	4659
8732	8.3 ⁷	21	49 49	24.41 46.70	+2.9413 2.9029	0.0013			52.3	16.903		75.0	260	320	3-1	300		4809
8733	8.8		49	52.01	2.8793	0.0020	15		5.5	16.907	0.218	71.2	241	-				4697
8734	8.98		50	20.51	2.9119	0.0011	_		30.6	16.930	0.220	71.2	229	296				4721]
8735	9.0		50	21.17	2.9052	0.0013	13	7	16.8	16.930	0.220	71.7	260	320				4810]
8736	7.0	21	50	25.42	+2.0101	+0.0000	+12	2	57.4	+16.933	+0.221	70.8	224	254			111	4695
8737	7.9 8.7			33.09	2.9053	0.0013	13		57·4 41.8	16.939		71.7		320				4811
8738	5.8		50	_	2.9271	0.0007	_		0.0	16.953		70.8		254				4696
8739°	8.8		50	55.53	2.9122	0.0012	12	38	20.8	16.957	0.219	71.2	229	296			12	4724 ¹⁰
8740	8.3		51	2.58	2.9440	0.0002	10	11	46.3	16.962	0.222	77.9	207	250	527	586	10	466 I
8741	8.8	2 I	51	3.33	+2.9212	+0.0009	+11	57	36.3	+16.963	+0.220	70.8	224	254			11	4697
8742	8,8		51	6.24	2.9353	0.0005	10	52	19.4	16.965		70.8		253			10	4662
8743	7.311		51	31.30	2.9295		1		9.1	16.985		70.8		254			11	4700
8744	9.3		51		2.9161	0.0011	1	_	33.2*			79-3		296	R		ļ,-	
8745	8.712		51	34.21	2.9293	0.0007	111	22	15.8	16.987	0.220	70.8	224	254			[II	4701]
8746	8.9	21	51	50.03		+0.0011			13.6	+16.999	+0.218	71.2		296				4726
8747	8.2		52	1.57	2.8994	0.0016	•		51.0	17.008	1 1	70.8		257				4814
8748	8.3		52	8.64	2.9101	0.0013		-	1.3	17.014		71.2		296				4727
8749	8.7		52 52	11.68	2.9207	0.0010			11.1	17.016		70.8		254				4702
8750	7.018		52	24.04	2.9036			_	41.6			-		257				4816
		7 8.5				98; BD 9.			D 8.0			4.0 10"A		BD			BD	
	7 BD 7 12 BD			BD 9.4		12 praec	.0 30'	n.;	12_ I	raec. 1 2 ⁸ 1	. I A.	¹⁰ L =	+ עמ	კ.ი	0.0	•	1 BD	0.5

Nr.	Gr.	A.R	. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
8751	7.8	21 ^b 52	2 ^m 32 ³ 44	+2.8869	+0.0020	+ 14° 42' 37.7	+17:032	+0.215	71.2	241 298	14°4705
8752	8.9		42.56	2.9428	0.0004	10 24 15.0	17.040	0.219	70.8	217 253	10 4666
8753	8.9		47.04	2.9083	0.0014	13 5 42.4	17.043	0.216	71.7	260 320	12 4728
8754	8.1	52	47.51	2.8906	0.0019	14 27 31.3	17.044	0.215	70.8	227 257	14 4706
8755	8.21	52	52.75	2.9277	0.0009	11 35 49.2	17.048	0.218	70.8	224 254	11 4704
8756	9.0	21 52	54.86	+2.9338	+0.0007	+11 7 26.1	+17.049	+0.218	70.8	217 253	11 4705
8757	8.6 ²	54		2.9123	0.0013	12 48 1.2	17.050	0.216	71.2	229 296	12 4729
8758	9.2	53		2.9006	0.0017	13 43 48.0	17.061	0.215	82.4	257 R	[13 4817]
8759	8.8	53		2.9393	0.0005	10 43 0.5	17.062	0.218	70.8	217 253	10 4669
8760	8.6	53		2.8871	0.0021	14 47 13.7	17.072	0.214	71.2	241 298	14 4709
i I			_	+2.8835				40 272	71.2	241 298	14 4710
8761	8.2	21 53		1	+0.0022	+15 3 49.2	+17.076	0.213	70.8	227 257	14 4710 13 4818
8762	8.7		33.37	2.9006	0.0017	13 45 47.0 13 4 16.0	17.079	0.214	71.7	260 320	12 4732
8763	8.7 8.6	53		2.9099	0.0015	13 4 16.0 11 43 2.2	17.091	0.215	70.8	224 254	11 4709
8764		54		2.9279	0.0016	13 17 13.4	17.129	0.213	71.7	260 320	13 4822
8765	9.0	54		1				_			1
8766	8.4	21 54	41.64	+2.8952	+0.0019	+14 17 22.2	+17.131	+0.212	70.8	227 257	14 4712
8767	9.3	54	43.05	2.9396	0.0006	10 48 15.0	17.132	0.215	70.8	217 253	[10 4671]
8768	9.0	54	49.49	2.8903	0.0021	14 40 56.5	17.137	0.212	84.2	298 R	
8769	9.0	54	_	2.9460	0.0004	10 18 4.5	17.138	0.216	71.7	207 327	[10 4672]
8770	8.6	54	52.07	2.9077	0.0016	13 19 53.0	17.139	0.213	71.4	257 260 320.	13 4824
8771	8.1	21 54	52.69	+2.8906	+0.0021	+14 39 42.9	+17.139	+0.211	71.2	241 298	14 4713
8772	8.7	54	59.18	2.8918	0.0021	14 34 48.0	17.144	0.211	71.1	241 257 298	14 4714
8773	5.8	55	0.01	2.9182	0.0013	12 31 18.4	17.145	0.213		Fund. Cat.	12 4737
8774	9.0	5.5	10.47*	2.9403	0.0006	10 46 47.3*	17.153	0.215	82.3	253 R	[10 4673]
8775	9.6	5.5	12.18	2.9461	0.0005	10 19 31.0	17.154	0.215	85.2	527 586	[10 4674]
8776	9.0	21 5	20.03	+2.9079	+0.0016	+13 21 35.0	+17.160	+0.212	83.2	320 R	[13 4826]
8777	8.8	5!		2.9061	0.0017	13 31 16.4	17.171	0.212	71.7	260 320	13 4828
8778	8.8	5.		2.8849	0.0023	15 11 22.7	17.175	0.210	71.2	241 298	15 4545
8779	8.8	5.	_	2.9405	0.0007	10 48 31.3	17.178	0.214	84.0	217 792 795	10 4675
8780	7.14	5.		2.9461	0.0005	IO 22 20.I	17.185	0.214	71.7	207 327	10 4676
1 1					_		+17.186	+0.214	80.7	217 253 792 795	10 4677
8781	9.1 8.2	21 55		+2.9441	+0.0006 0.0007	+10 32 15.1 10 57 54.2	17.189	0.213	70.8	217 253 192 193	10 4678
8782 8783	8.8	55	-	2.9388	0.0016	13 10 55.1	17.190	0.211	71.7	260 320	13 4830
8784	8.5	55 50		2.9246	0.0012	12 6 12.6	17.190	0.212	70.8	224 254	12 4741
8785	8.7 ⁵	50		2.9143	0.0015	12 55 14.1	17.191	0.211	71.2	229 296	12 4742
i i	1										
8786	8.7	21 50			+0.0022				71.2	241 298	14 4717
8787	8.5		21.61	2.9416	0.0007	10 45 59.9	17.206	0.213	70.8	217 253	10 4679
87886	8.7		45.76	2.9204	0.0014	12 30 19.0	17.224	0.211	80.9	229 296 792 795	
8789	9.1	_	47.00	2.9195	0.0014	12 34 33.2	17.225	0.211	71.7	260 320	12 4745
8790	9.0	50	47·55*	2.9163	0.0015	12 49 49.8	17.225	0.211	80.9	229 296 792 795	
8791	7.7	21 50	52.29	+2.9088	+0.0017	+13 26 11.9	+17.229	+0.210	70.8	227 257	13 4834
8792	7.5	. 56	54.13	2.8866	0.0024	15 10 47.2	17.230	0.208	71.2	241 298	15 4549
8793	8.97	_	5 56.72	2.9050	0.0019		17.232	0.209	83.2	320 R	[13 4835]
8794	6.0	5	11.06	2.9422	0.0007	10 46 59.9	17.243	0.212	70.8	217 253	10 4681
8795	8.6	5	19.59	2.9049	0.0019	13 47 27.9	17.249	0.209	84.0	260 792 795	13 4836
8796	8.5	21 5	40.80	+2.9212	+0.0014	+12 31 15.1	+17.265	+0.209	71.2	229 296	12 4748
8797	8.8		50.86	2.9509		10 7 31.5	17.273	1	81.5	7 Beob.	10 4682
8798	9.0		59.64	2.9507			17.279		79.9	5 Beob.	10 4684
8799	8.88	58		2.9091	0.0018	_	17.287		70.8	227 257	[13 4839]
*8800	7.2	_	3 18.or	2.9154	0.0016		l			260 320	12 4751
I I '		11 0	Cabse 0	. 0 . 2	DI) o t	-) 6 r 6 1	3D 9.3 ⁶ 9 ^m 7 sea.	2" 1'2 B

¹ BD 8.7; Schätz. 8.3 8.2 ² BD 9.1 ⁸ L = BD +3.3 ⁴ 6.5 7.8; BD 6.5 ⁵ BD 9.3 ⁶ 9.7 seq. 2.1.3 B.

⁷ Nur Z. 320; BD 9.5 ⁸ BD 9.4

Nr.	Gr.	A	.R.	1875	Praec.	Var.	Decl. 187	5	Praec.	Var.	Ep.		Zor	nen	-	В	. D.
8801	8.6	21h	5 ST	21:38	+2:9132	+0:0017	+13°13'1	2.7	+17.295	+0.208	71.7	260	320			120	4840
8802	8.6		58	25.19	2.9510	0.0005		11.0	17.298	0.210	76.4	207	327	586			4686
8803	8.6		58		2.8876	0.0025	1 1	0.0	17.299	0.206	77.6	241	298	795			4556]
8804	9.0		58	28.89	2.8874	0.0025		1.81	17.301	0.206	81.1	298	792	173			4557
8805	8.0		58	29.18	2.8879	0.0025	15 15 1		17.301	0.206	77.6	241	298	795			4558
			•	-	1	_				1			-				- 1
8806	8.8	21	58	29.77	+2.9100	+0.0018	+13 29 3		+17.301	+0.207	84.0	257	792	795		_	4841
8807	8.9¹		58	34.83	2.9284	0.0013		18.9	17.305	0.208	70.8	224	254 D			[11	4723]
8808	9.1		58	38.15	2.9307	0.0012	11 50 1		17.307	0.208	82.7	296	R			_	
8809	9.0		58	38.39	2.8912	0.0024	15 0 1	_	17.308	0.206	71.2	241	298 D				4727
8810	9.0		58	44.99	2.9478	0.0006	10 27	6.7	17.313	0.209	82.3	253	R			-	4690]
8811	1.6	21	58	58.59	+2.9480	+0.0007	+10 26 5	53.7	+17.323	+0.209	70.8	217	253			[10	4691]
8812	6.8		59	0.71	2.9017	0.0021	14 12 3	37-4	17.324	0.206	70.8	227	257			14	4730
8813	7.7		5 9	5. 7 I	2.9292	0.0013	11 59 5	56.8	17.328	0.208	70.8	224	254				4724
8814	8.0°		59	10.80	2.9060	0.0020	13 52 4	19.8	17.332	0.206	70.8	227	257			13	4842
8815	8.6		5 9	21.54	2.9180	0.0016	12 55 4	13-4	17.339	0.206	71.7	260	320			12	4753
8816	8.9	21	59	24.29	+2.9488	+0.0007	+10 25 1	11.5	+17.341	+0.209	70.8	217	253			10	4692
8817	8.5		59	43.94	2.9306	0.0013	11 56 1		17.356	0.207	70.8	224	254			11	4726
88188	8.8		59	49.81	2.9033	0.0021	14 10	4.9	17.360	0.205	70.8	227	257				4732
8819	8.9		59	52.44	2.9131	0.0019	13 22 4	18.5	17.362	0.205	81.1	260		792	795		4846
8820	8.9	22	0	3.63	2.9009	0.0022	14 22 5		17.370	0.204	71.2	241	298				4734
8821	8.4	22	0	9.44	+2.9027	+0.0022	+14 15	1.0	+17.374	+0.204	70.8	227	257			14	4735
8822	8.8		0	12.41	2.8918	0.0025		14.4	17.377	0.203	71.2	241	298				4566
8823	8.7		0	27.11	2.9382	0.0011	11 22 4		17.387	0.206	70.8	224	254				4727
8824	7.0		0	27.23	2.9326	0.0013	11 50 1		17.387	0.206	80.9	229	296	792	795		4729
8825	8.7		0	30.93	2.9357	0.0012	11 35 1		17.390	0.206	70.8	224	-	17-	173		4728
11 1											•	1					
8826	7.9	22	0	55.00	+2.9413	+0.0010	+11 9 3		+17.408	+0.205	70.8	217	218		253		4730
8827	9.0		0	58.24	2.9505	0.0007	10 23 4		17.410	0.206	71.1	138	207	327			4695
8828	8.5		I	7.35	2.9266	0.0015	12 23 3		17.416	0.204	71.5	221	229	_	327		4758
8829	9.2 8.18		I	26.28	2.9132	0.0020	13 31 3		17.430	0.203	72.1		320 Beob.	328			4850] 4696
8830			1	29.66	2.9540	0.0006		39.6	17.432	0,206	75.9	۱۰۰	eou.				1
8831	8.04	22	I	51.81	+2.9266	+0.0016	+12 27 3	32.6	+17.448	+0.203	71.5	1	229	296	327		4760
8832	8.8		2	4.96	2.9144	0.0020	13 29 3	30. 1 *	17.458	0.202	72.0		Beob.			13	4852
8833	8.6		2	15.78	2.9415	1 100.0	11 15 2	34.0	17.466	0.203	70.8	218	247			11	4734
8834	8.7		2	21.67	2.9340	0.0014	11 53 2	24.5	17.470	0.203	71.8	221	260	320	328		4735
8835	8.6		2	24.70	2.9033	0.0024	14 25 5	55.9	17.472	0.200	71.8	231	331			14	4741
8836	8.7	22	2	25.40	+2.9377	+0.0012	+11 35	2.8	+17.473	+0.203	71.6	5 E	Beob.			11	4736
8837	8.6		2	35.68	2.9285	0.0016	12 22 1	11.5	17.480	0.202	71.8	241	328				4764
8838	9.1		2	38.06	2.9375	0.0013	11 37 3	31.4	17.482	0.202	71.8	241	327				4737
8839	8.9		2	47.50	2.9340	0.0014	11 55 4	43.2	17.488	0.202	71.9	260	328				4738
8840	8.6		3	10.07	2.9209	0.0019	13 3 4	10.8	17.504	0.200	71.8	234	241	324	328	12	4766
8841	8.5	22	3	11.79	+2.9295	+0.0016	+12 20 4	19.5	+17.506	+0.201	71.8	221	327			12	4767
8842	8.95		3	42.20	2.9361	0.0014	11 49 5		17.527	0.201	70.8		247	•			4741
8843	9.1		3	45.65	2.8971	0.0027	15 5 4		17.530	0.198	82.3	231					4582]
8844	8.7		3	50.71*	2.9204	0.0020		4.5	17.533	0.199	71.8		Beob.				4857
8845	8.9	I	4	7.13	2.9368	0.0014	-	2.7	17.545	0.200	71.4	218	221	327			4743
88466	9.0	22		9.18	i				l		70.8	i	262				
88477	9.0 8.2	22	4		+2.9097	+0.0023 0.0020	+14 5 4	19.7	+17.546	1 1	70.8 71.8		eob.				4744 4860
8848	7.28			15.38 17.89	2.9213 2.9108	0.0023		1.1	17.551	0.199	70.8		262				4861
8849	7.09		4	29.39	2.9166			1.1	17.553	0.190	70.3		245				4701
8850	8.7		4	44.23	2.9195	1			17.571				324	128			4862
	,		7	* ==	7.73			·	.1.21.	, 		1-4.	J=4		•	J	

Nr.	Gr.	A	.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Dec	J. 18	75	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zo	nen		В	. D.
8851	8.1 ¹	22 ^h	4 ⁿ	47:89	+2.8985	+0.0027	+15	5'	41.1	+17.574	+0 .196	84.2	331	744	745		140	4746
8852	9.1		5	18.57	2.9261	0.0019			47.8	17.595	0.197	72.2	241	324	328			4773
8853	8.9		5	21.02	2.9275	0.0018	12	43	7.7	17.597	0.197	72.1	260	320	331		12	4774
8854²	8.3		5	27.24	2.9067	0.0025	14	29	17.3	17.601	0.196	89.9	744	745			14	4748
8855	8.98		5	38.05	2.9148	0.0023	13	49	27.3	17.609	0.196	71.3	237	24 I	262	331	13	4865
8856	8.6	22	5	56.65	+2.9422	+0.0014	+11	30	52.6	+17.622	+0.197	70.8	218	247			11	4750
8857	8.4		6	0.86	2.9467	0.0012	11	-	57.2	17.625	0.198	70.8	218	247				4751
8858	9.1		6	4.46	2.9274	0.0019	12		57.1	17.627	0.196	71.8	221	327				4776
8859	8.7		6	7.32	2.9266	0.0019	12	52	23.9	17.629	0.196	72.2	234	324	328			4779
886o	8.64		6	29.77	2.9494	0.0012	10	56	45.I	17.645	0.197	80.3	218	247	744	745	10	4706
886 r	8.6	22	6	39.88	+2.9223	+0.0021	+13	17	37.5	+17.652	+0.195	72.2	234	324	328	ļ	13	4869
8862	8.6		6	43.17	2.9515	0.0011			27.8	17.654	0.197	70.3	138	245	J			4707
8863	8.o		6	43.53	2.9095	0.0026			29.8*		0.194	71.8	231	331				4753
8864	8.3		7	7.06	2.9581	0.0009			53.1	17.671	0.196	77.8	138		527	586		4708
8865	9.3		7	10.51	2.9580	0.0009	B .	_	39.1	17.673	0.196	85.2	527	586	- •	-	_	
8866	8.9	22	7	16.17	+2.9590	+0.0009	+10		6.2	+17.677	+0.196	87.4	527		823		متا	4709]
8867	8.85		7	17.34	2.9096	0.0026			54.8	17.678	0.193	89.9	744	745	023		I -	4755
8868	8.3		7	18.09	2.9369	0.0017	12		13.3	17.678	0.195	71.8		327				4781
8869	8.9		7	36.90	2.9326	0.0019	l		29.5	17.691	0.194	72.2	234		328			4782
8870	8.5 ⁶		7	37.13	2.9005	0.0030		-	16.2	17.691	0.192	71.8	1 -	331	J			4598
8871	8.9	22	.,	46.93			Ī -	_										
8872	8.5	22	7		+2.9240	+0.0022 0.0015	_	-	44.6*	+17.698 17.698	+0.193	79.3 71.8		Beob.				4874
8873	8.9		7	47.02 48.67	2.9429	0.0015			32.1 37.6*	17.699	0.194	77.8	1 .	327	527	586		4755
8874	8.2		7	55.09	2.9439	0.0015	1		9.5	17.704	0.195	70.8	218	247	3-1	300		4710 4756
8875	8.9		8	2.69	2.9572	0.0010			25.7	17.709	0.195	77.8	138		527	586		4711
1 1				-	1		1						1		3-1	3		
8876	8.6	22	8	3.93	+2.9379	+0.0017	+12	5	9.2	+17.710	+0.193	71.8	221	327				4757
8877	9.0		8 8	25.26	2.9143	0.0026	14		59.7	17.724	0.191	70.8	237	262				4757]
8878 8879	9.0 8.9		8	37.60	2.9423	0.0016		45	5.9	17.732	0.193	71.8	221	327				4761
888o	9.0		8	39.98 43.54	2.9506	0.0013	11		38.4 20.8	17.734	0.193	70.8 71.8	218	247				4714 4600
t I				43.34	2.9027		l· '3		20.0	17.737	0.190	/1.0	231	331			13	4000
8881	8.6	22	8	53.93	+2.9578	+0.0011	+10		-	+17.744	+0.193	70.3	138	245				4715
8882	8.7		9	0.98	2.9073	0.0029		-	41.4	17.748	0.190	71.8	231	331				4761
8883	8.97		9	1.52	2.9152	0.0026		_	32.7	17.749	0.190	70.8	237	262				4760]
8884	8.0		9	3.13	2.9444	0.0016		-	29.0	17.750	0.192	70.8		247				4762
8885	8.8		9	4-47	2.9602	0.0010	1 10	12	39.2	17.751	0.193	79-4	ľ	leob.			10	4716
8886	8.8	22	9	11.47	+2.9600	+0.0010				+17.756	+0.193	76.4	8 E	eob.				4717
8887	9.1			20.86	2.9209	0.0024	3		16.2	17.762	0.190	89.9		745				4877
8888	8.6		9	25.66	2.9158	0.0026			19.2	17.765	0.190	70.8		262			_	4763
8889	8.8		9	36.75	2.9368	0.0019	B.		13.5	17.773	0.191	71.8		327				4790]
8890	8.5		9	45.4 I	2.9086	0.0029	14	49	9.5	17.779	0.189	71.8	231	331			14	4764
8891	9.2	22	9		+2.9301	+0.0021	+12	56	25.8	+17.780	+0.190	83.4	324	R			[12	4791]
8892	7.8		9	51.57	2.9505	0.0014	11	8	18.1	17.783	0.191	70.8		247				4765
8893	8.6		9	52.47	2.9502	0.0014	1		25.4	17.783	0.191	70.8	218	247				4766
8894	8.68		9	53.17	2.9275	0.0023	•		55.6	17.784	0.190	89.9		745				4880
8895	8.29		10	32.73	2.9383	0.0019	12	17	50.3	17.810	0.189	71.8	221	327			12	4793
8896	8.8	22	10	47.04	+2.9380	+0.0020	+12	20	41.1*	+17.820	+0.189	80.9	221	327	744	745	12	4794
8897	8.6			57.63	2.9315	0.0022			25.4	17.827	0.188	72.2	234	324				4796
8898	8.9		10	58.25	2.9579	0.0012			21.2	17.827	0.190	70.3		245				4721
8899	7·7 ¹⁰		11	0.27	2.9391	0.0018	12	16	18.6	17.829	0.189	71.8	221	327			12	4797
8900	7.8		11	12.10	2.9150	0.0028	14	25	31.0	17.837	0.187	70.8	237	262			14	4766
	1 8.	6 7.5	8.3	3 2	9 [™] 1 praec	.8° 1!4B.	8 F	3D 9	.5	4 8.8 8.	9 8.0 8.6	6 BD	9.5	6 1	Nur Z	. 221	; BD	9.0
7	BD 9			8 BD 9.	1 0	BD 7.5		BD 7			, 414		<i>)</i> · <i>J</i>	•			,	<i>y</i> 2

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B. D.
8901	8.7	22 ^h 11	m 31.75	+2:9198	+0.0027	+14° 2'24"4	+17:850	+0.186	70.8	237 262	13° 4884
8902	8.8	11	33.87	2.9079	0.0031	15 5 52.5	17.851	0.186	71.8	231 331	14 4768
8903	8.8	11	41.59	2.9211	0.0026	13 57 6.6	17.856	0.186	70.8	237 262	13 4885
8904	8.6	11	55.26	2.9454	0.0018	11 47 58.7	17.865	0.187	71.8	221 327	11 4771
8905	7·5¹	11	57.19	2.9284	0.0024	13 19 34.7	17.867	0.186	70.8	237 262	13 4887
8906	9.0	22 12	5.77	+2.9534	+0.0015	+11 5 4.9	+17.872	+0.188	70.8	218 247	10 4724
8907	8.7	12		2.9332	0.0022	12 54 40.7	17.873	0.186	71.8	234 328	12 4800
8908	8.6	12		2.9325	0.0023	12 59 2.9	17.876	0.186	72.2	234 324 328	12 4801
8909	8.7	12	13.59	2.9287	0.0024	13 19 52.5	17.877	0.186	70.8	237 262	13 4888
8910	8.5	12	33.25	2.9566	0.0014	10 50 23.1	17.890	0.187	70.3	138 245	10 4726
8911	8.6	22 12	36.41	+2.9404	+0.0020	+12 18 45.3	+17.892	+0.186	71.8	221 327	12 4803
8912	9.1	13		2.9376	0.0022	12 37 12.3	17.909	0.185	89.9	744 745	12 4805
8913	8.4	13		2.9464	0.0019	11 50 13.3	17.919	0.185	71.8	221 327	11 4776
8914	8.32	13	•	2.9287	0.0025	13 26 38.2	17.919	0.184	71.8	234 328	13 4892
8915	7·5³	13	•	2.9123	0.0031	14 55 12.2	17.921	0.183	80.9	231 331 744 745	14 4772
				' "			1	_			
8916	8.7	22 13		+2.9230	+0.0027	+13 59 1.2	+17.927	+0.183	70.8 70.8	1 * .	13 4893
8917 8918	8.8 ⁴ 7.9 ⁵	13		2.9477	0.0019	11 45 48.2	17.937	0.185	70.8 71.8	218 247 221 327	11 4778
8919	8.9	13		2.9471	_	11 49 29.9	17.939	0.182	71.8	221 327 231 331	15 4622
8920	1 1	13		2.9302	0.0033	15 12 43.2 13 22 41.0	17.941	0.183	71.8 89.9		13 4894
li l	9.3	13	30.29	2.9302	0.0025	_	17.941				
8921	8.5	22 13		+2.9214	+0.0029	+14 11 8.6	+17.944	+0.182	80.4	237 262 744 745	14 4775
8922	8.8	14		2.9278	0.0026	13 37 21.7	17.951	0.183	71.8	234 328	13 4895
8923	8.7	14	•	2.9187	0.0030	14 26 58.1	17.953	0.182	71.8	231 331	14 4776
8924	8.1	14	-	2.9628	0.0013	10 24 41.2	17.954	0.185	70.8	218 247	10 4731
8925	8.6	14	12.61	2.9650	0.0012	10 12 49.6	17.955	0.185	76.2	138 245 734	10 4732
8926	8.9	22 14	30.34	+2.9512	+0.0018	+11 31 4.9	+17.967	+0.183	70.8	218 247	11 4782
8927	7.36	14	35.60	2.9308	0.0026	13 24 18.5	17.970	0.182	71.8	234 328	13 4896
8928	8.5	15	0.22	2.9651	0.0013	10 15 58.0	17.986	0.184	76.2	138 245 734	10 4735
8929	4.8	15	21.94	2.9515	0.0019	11 34 33.5	18.000	0.182	_	Fund. Cat.	11 4784
8930	7.67	15	22.67	2.9281	0.0028	13 44 30.7	18.001	0.180	70.8	237 262	13 4898
8931	8.1	22 15	22.70	+2.9224	+0.0030	+14 16 2.1	+18.001	+0.180	70.8	237 262	14 4782
8932	8.7	15	23.76	2.9617	0.0015	10 37 36.0	18.001	0.183	70.3	138 245	10 4736
8933	8.6	15	24.01	2.9581	0.0016	10 57 36.4	18.002	0.182	70.8	218 247	10 4737
8934	8.6	15	43.81	2.9189	0.0031	14 37 25.7	18.014	0.179	80.9	231 331 744 745	14 4785
8935	9.0	15	44.89*	2.9190	0.0031	14 37 22.7	18.015	0.179	89.9	744 745	
8936	7.58	22 16	0.41	+2.9150	+0.0033	+15 1 19.3	+18.025	+0.179	71.8	231 331	14 4786
8937	9.6	16		2.9590	0.0016	10 56 54.8	18.029	0.181	82.3	221 R	
*8938	8.7	16		2.9642	0.0014	10 27 5.3	18.029	0.182	70.3	138 245	10 4739
8939	9.3	16	18.64	2.9267	0.0029	13 58 55.2	18.037	0.179	82.4	262 R	[13 4901]
8940	8.5°	16	24.67*	2.9595	0.0016	10 55 32.5	18.040	0.181	78.8	5 Beob.	10 4740
8941	8.8	22 16	40.16	+2.9271	+0.0029	+13 59 19.2	+18.050	+0.178	70.8	237 262	13 4903
8942	8.4		56.84	2.9471	0.0022	12 9 1.9	18.061	0.179	71.8	221 327	12 4817
8943	8.9	16		2.9555	0.0019	11 21 32.8	18.062	0.180	70.8	218 247	11 4788
8944	8.8	17		2.9361	0.0026	13 11 37.2	18.063	0.178	71.8	234 328	13 4906
8945	8.7		18.35	2.9428	0.0024	12 35 33.1*		0.178	80.9	234 328 744 745	
8946	8.7		22.64	+2.9368		+13 10 21.6	+18.077	+0.178	71.8	234 328	13 4907
8947	8.2	_	30.40	2.9652	0.0015	10 29 20.6	18.082	0.179	70.3	138 245	10 4743
8948	7.7 ¹⁰		54.88	2.9052	0.0013	14 38 58.8	18.097	0.176	71.8	231 331	14 4790
8949	8.9	1	13.85	2.9576		11 17 7.6	18.109	0.177	82.4	5 Beob.	11 4791
8950	9.111		17.38	2.9517	1				-	221 327	11 4792
-/3-					•	- -	•		=	•	
,		D 6.8	² BD	7.5	° 7.5 8.3	7.3 7.1; BD 7.0 10 BD 7.0	⁴ BI 11 Z. 22 I		⁶ 7.5 8.4	⁶ BD 6.5	BD 7.0
]	8 BD 7	.0	0.0 8.	9 8.7 7.9	0.3	- DD 7.0	L. 221	9.7 20	∡ 4∪		

Nr.	Gr.	A	.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1	875	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zo	nen		В	. D.
8951	8.2	22 ^h	18 ⁿ	n 22:31	+2:9264	+0.0031	+14°15	43!8	+18"115	+0.175	70.8	237	262			14°	4792
8952	9.2		18	31.10	2.9379	0.0027	13 11	53-3	18.120	0.176	90.8	797	798	799			4911
8953	8.9		18	41.10	2.9310	0.0030	13 52	8.0	18.126	0.175	8o.8	237	262	798	799	13	4912
8954	8.8		19	2.49	2.9337	0.0029	13 39	48.0	18.140	0.175	71.8	234	328			13	4913
8955	8.5		19	8.95	2.9626	8100.0	10 53	37.9	18.144	0.176	70.3	138	245			10	4744
8956	8.5	22	19	38.01	+2.9463	+0.0025	+12 31	23.7	+18.162	+0.174	71.8	221	327			12	4820
8957	9.6		19	53.63	2.9490	0.0024	12 17	39.5	18.171	0.174	89.9	744	745			_	
8958	8.7		19	54.95	2.9694	0.0016	10 18	38.7	18.172	0.175	87.1	•	672	732		01]	4747]
8959	8.5		20	10.31	2.9715	0.0015	10 7	27.2	18.182	0.175	78.0	138	245	589	590		4751
8960	8.9		20	12.16	2.9693	0.0016	10 20	43.2	18.183	0.175	87.1	671	672	732		[10	4750]
1968	8.7	22	20	16.17	+2.9633	+0.0018	+10 56	27.3	+18.185	+0.174	70.8	218	247			10	4753
8962	8.4		20	16.24	2.9653	0.0018	10 44	43.9	18.185	0.175	70.8	218					4752
8963	8.9		20	24.54	2.9193	0.0036	15 12	4.2	18.190	0.171	71.8	231	331				4649
8964	8.7		20	40.97	2.9302	0.0032	14 12	7.7	18.201	0.172	70.8	237	262				4798
8965	8.6		20	56.69	2.9670	0.0017	10 38	48.1	18.210	0.173	70.3	138	245				4754
8966	8.6	22	2 I	0.96	+2.9276	+0.0034	+14 29	42.3	+18.213	+0.171	80.9	231	331	744	745		4800
*8967	1		21	5.79	2.9274	0.0034	14 30		18.216	0.171	77.8	231	331	745	143		4801
8968	8.9		2 I	14.70	2.9687	0.0017	10 30	-	18.221	0.173	70.8	218		173			4756
8969	8.8		21	15.43	2.9610	0.0020	11 16		18.222	0.173	70.8	218	• •				4799
8970	9.2		2 I	46.79	2.9353	0.0031	13 50		18.241	0.170	82.4	262				_	4922]
8971	7.6	22	21	55.63	+2.9582	+0.0022	+11 36	-	+18.246	1	70.8	218					
8972	8.8		21	59.05	2.9508	0.0025	_	17.9	18.248	+0.171	70.8 71.8	221	• •				4804
8973	8.9		21	59.43	2.9369	0.0023	13 42		18.248	0.170	70.8	237	327 262				4825
8974	8.7		22	33.87	2.9476	0.0031	12 43		18.269	0.169	71.8		328			-	4923 4827
8975	8.62		22	40.96	2.9367	0.0032	13 49		18.273	0.169	89.9	744	-				4925
1	8.6					_				1 -							-
8976 8977	8.6	22	22	52.49	+2.9383	+0.0031	+13 41		+18.280		70.8	237	262				4926
8978	8.9		•	17.20 31.61	2.9329 2.9699	0.0034		20.0	18.295	0.167	70.8	237	262				4806
8979	9.33		23 23		2.9735	0.0019	10 36	-	18.304	0.169	70.3	138	245 -96			_	4760
8980	8.2		-	15.49	2.9591	0.0017	11 46		18.306	0.167	85.2 71.8	527 221	586 327				4762] 4813
1				-		1		•		1							
8981	8.6	22		23.64	+2.9463	+0.0030	+13 5	_	+18.335		80.9	221		744			4831
8982	8.54		24	•	2.9645	0.0022	11 15	-	18.336	0.167	80.5	218		744	797		4816
8983	8.8		24	26.28	2.9631	0.0022	11 23		18.336	0.167	70.8	218	• •				4815
8984 8985	9.0 8.5		24	26.28	2.9404	0.0032	13 41	_	18.336	0.166	89.9	744	745			_	4929
	0.5		-4	30.34	2.9714	0.0019	10 33	-	18.338	0.168	70.3	138	245			10	4764
8986	9.0	22		31.03	+2.9613	+0.0023	+11 35		+18.339	1 - 1	82.3	218	_			-	4817]
8987	8.9			54.26	2.9477	0.0030	13 0		18.352	0.165	71.8		328				4832
8988	8.8		24	56.25	2.9724	0.0018	10 29		18.354	0.167	70.3		245				4766
8989	8.6 ⁸		25	2.55	2.9259	0.0039		35.2	18.357	0.164	71.8		331				4661
8990	8.6		25	3.35	2.9298	0.0037	14 49	32.2	18.358	0.164	71.8	231	331			14	4811
8991	8.86	22	-	12.62	+2.9493	+0.0029	+12 53		+18.363	+0.165	85.8	_		745	797	12	4833
8992	9.0		_	26.28*	2.9493	0.0029		43.0	18.371	0.165	79.0	6	Beob.				4834
8993	8.37			32.51	2.9766	0.0017	-	18.9	18.375		77.8			527	586	10	4769
8994	8.2			39.12	2.9540	0.0028	-	40.2	18.379	0.164	71.8		327				4835
8995	8.9		25	45.27	2.9442	0.0032	13 28	16.2*	18.382	0.164	81.3	234	328	798	799	13	4934
8996	8.3	22	26	2.80	+2.9276	+0.0039	+15 10	58.6	+18.393	+0.162	71.8	231	331			15	4665
8997	8.1		26	8.56*	2.9630	0.0024		56.5	18.396	1	82.6	5 F	Beob.				4823
8998 7.4 26 28.71 2.9556 0.0028 12 24 3.4 18.408 0.163 71.8 221 327 12 48																	
8999	8.08		26	40.37	2.9282	0.0040		10.6	18.414	0.161	71.8		331			15	4670
9000	8.2		26	41.98	2.9446	0.0033	13 33	29.1	18.415	0.162	70.8	237	262			13	4936
				3.7; med	l. 3	BD 9.2	8 9.8 8	8.9	4 BD 9	.2	⁶ BD 8.0		8 BD	9.5		7 BD	7.8
'	8.7 7	1.3; B	D 6	5.6													
l)																	

Nr.	Gr.	A.R	. 1875	Praec.	Var.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.		Zor	nen		B. D.
9001	8.91	22 ^b 20	o ^m 47.82	+2.9662	+0.0023	+11°20′23.3	+18.419	+0.163	90.7	797	798			11°4824
9002	9.2	26		2.9659	0.0023	11 22 34.1*	18.421	0.163	80.5			745	798	[11 4825]
9003	9.3	2	•	2.9659	0.0024	11 24 8.9	18.430	0.163	83.4		R		• •	
9004	8.9	. 2	25.51	2.9537	0.0030	12 42 46.9	18.440	0.162	83.4	328	R			[12 4839]
9005	8.8	2	37.28	2.9660	0.0024	11 27 22.2	18.447	0.162	70.8	218 :	247			11 4826
9006	8.7	22 2	50.42	+2.9737	+0.0021	+10 39 48.5	+18.455	+0.162	70.3	138	245			10 4774
9007	8.93	2		2.9665	0.0024	11 25 28.2	18.456	0.161	71.8	_	327			11 4828
9008	8.4	2		2.9384	0.0037	14 24 23.5	18.468	0.159	70.8		262			14 4819
9009	7.8	2	3 15.62	2.9542	0.0030	12 45 56.8	18.469	0.160	71.8	234	328			12 4843
9010	8.9	2	3 23.88	2.9597	0.0028	12 12 12.2	18.474	0.160	71.8	221	327			12 4844
9011	1.8	22 2	3 25.51	+2.9323	+0.0040	+15 3 15.4	+18.475	+0.158	71.8	231	331			14 4820
9012	8.9	2		2.9346	0.0040	14 51 40.6	18.484	0.158	71.8		331			14 4823
9013	8.13	2		2.9694	0.0024	11 14 47.8*	18.492	0.160	80.3	_ `		744	745	11 4831
9014	8.24	29		2.9438	0.0036	13 57 53.6	18.496	0.158	70.8	237	262	•		13 4944
9015	9. ī ⁸	29	-	2.9461	0.0035	13 46 54.8	18.512	0.157	70.8		262			13 4947
9016	8.8	22 20	33.48	+2.9491	+0.0034	+13 28 36.0	+18.513	+0.157	70.8	237	262			13 4948
9017	8.86	29		2.9501	0.0034	13 22 25.7	18.516	0.157	89.9	١.,	745			13 4950
9018	8.8	20		2.9562	0.0031	12 45 20.8	18.523	0.157	71.8		328			12 4848
9019	8.87	29		2.9704	0.0025	11 15 3.4	18.527	0.158	70.8		247			11 4835
9020	8.9	29		2.9429	0.0037	14 11 11.1	18.527	0.156	70.8		262			14 4825
9021	8.38	22 30	6.46	+2.9641	+0.0028	+11 56 37.6*	+18.531	+0.157	80.9	221	227	744	745	11 4836
9022	9.1	30	•	2.9702	0.0025	11 18 27.0	18.535	0.157	70.8	_	321 247	/44	143	11 4837
9023	8.8	30	•	2.9444	0.0037	14 3 45.1	18.536	0.156	70.8		262			13 4953
9024	6.69	•	24.56	2.9728	0.0024	11 2 56.3	18.541	0.157	70.8		247			10 4781
9025	8.2	39		2.9564	0.0032	12 49 4.5	18.543	0.156	71.8		328			12 4849
9026	7.9 ¹⁰	22 30	27.44	+2.9594	+0.0030	+12 30 28.7	+18.545	+0.156	71.8		-			12 4850
9020	7.8 ¹¹	30		2.9758	0.0023	10 45 15.0	18.552	0.157	70.3		327 245			10 4782
9028	8.7	_	52.94	2.9566	0.0032	12 51 7.7	18.557	0.156	71.8	1 -	328			12 4852
9029	8.8	30		2.9371	0.0041	14 55 36.4	18.558	0.154	71.8	_	331			14 4829
9030	7.2	30		2.9652	0.0028	11 55 47.7	18.558	0.156	71.8		327			11 4838
9031	8.6	22 3	-	+2.9541	+0.0034	+13 9 29.8	+18.565	+0.155	80.9	234		744	745	13 4955
9032	8.9	3	• •	2.9506	0.0036	13 36 10.4	18.584	0.154	70.8		362	144	143	13 4957
9033	8.9	-	42.48	2.9758	0.0034	10 52 8.7	18.584	0.155	80.1	• •		744	745	10 4786
9034	8.2	_	43.73	2.9438	0.0039	14 20 36.4	18.585	0.153	71.8		331	177	173	14 4834
*9035	9.7		44.68	2.9757	0.0024	10 52 59.4	18.586	0.155	90.3	745				
9036		22 3	46.45	+2.9551	+0.0024	+13 7 45.0	+18.587		83.2	5 Be				13 4958
9030	9.0 8.8		48.98	2.9589	0.0034	12 43 28.6	18.588	0.154	71.8	221				12 4859
9038	8.712	3		2.9573	0.0032	12 53 51.9	18.588	0.154	71.8	234				12 4858
9039	8.8	-	53.51	2.9573	0.0033	12 54 41.2	18.590	0.154	71.8	234	_			12 4860
9040	8.9	3:		2.9611	0.0031	12 31 14.8	18.596	-	71.8	221				12 4861
9041	8.4	22 3:		+2.9614	+0.0031	+12 29 49.4	+18.599	1	71.8	221				12 4862
9042	9.5	_	2 17.15*	2.9833	0.0021	10 6 12.6	18.603	0.155	88.5	5 Be				10 4789
9043	8.8	_	21.13	2.9521	0.0036	13 32 20.5	18.606	0.153	71.5	237		328		13 4960
9044	8.6	-	2 42.48*	2.9509	0.0037	13 43 8.5	18.617		80.4	237		_	745	
9045	8.7	3:		2.9417	0.0042	14 46 10.0	18.629	0.151	71.8	231				14 4836
9046	8.8	22 3		+2.9424	+0.0041	+14 41 50.8	+18.629	_	71.8	231				14 4837
9040	8.4 ¹³		3 17.73	2.9667	0.0030	12 3 30.3	18.636	0.152	83.2	5 Be				11 4849
9048	8.714		3 18.05*	2.9673	0.0030	12 0 9.3	18.636		83.2	5 Be				11 4850
9049	8.8	-	34.47	2.9736	0.0027	11 19 44.5	18.645	0.152	70.8	218				11 4852
9050	8.5		5 53.61	2.9498			18.655			237				13 4969
ll '	1 R					2: BD 8.6 4 BI			-	-		0 ^m r .	sea f	1

¹ BD 9.5
² BD 9.4
³ 8.4 8.6 7.2 8.2; BD 8.6
⁴ BD 7.0; Schätz. 8.0 8.5
⁵ 10^m 25^r 165^o; 9^m5 seq. 6^s5 1^l8 B.
⁶ BD 9.3
⁸ BD 9.1
⁹ BD 7.2
¹⁰ BD 7.2
¹¹ 8.6 7.0; BD 8.8
¹² BD 9.2
¹³ BD 8.9
¹⁴ Z.797 röthlich, Z.799 orange gegen praec.

Zone 10° bis 15°. Leipzig I.

Nr.	Gr.	A.I	R. 1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.	Zonen	B . D.
9051	8.7	22 ^h 3	4 ^m 2:68	+2:9467	+0.0041	+14° 22' 46.6	+18.660	+0"149	70.8	237 262	14°4839
9052	9.0	3	4 24.30	2.9433	0.0043	14 48 28.1	18.672	0.149	8.17	231 331	14 4840
9053	8.9	3	4 25.67	2.9449	0.0042	14 38 7.7	18.673	0.149	71.8	231 331	14 4841
9054	1.6	3	4 40.99	2.9520	0.0039	13 53 31.2	18.681	0.149	70.8	237 262	13 4971
9055	9.0	3	4 53.09	2.9636	0.0033	12 37 7.9	18.687	0.149	71.8	234 328	12 4869
9056	8.31	22 3	4 58.89	+2.9439	+0.0043	+14 50 3.0	+18.690	+0.148	71.8	231 331	14 4845
9057	8.7	3	5 3.72		0.0039	13 53 40.9	18.693	0.148	70.8	237 262	13 4973
*9058	8.6	3	5 6.13	2.9647	0.0033	12 31 31.9	18.694	0.149	71.8	221 327	12 4870
9059	3-3	3	5 13.70	2.9855	0.0023	10 10 45.4	18.698	0.149		Fund. Cat.	10 4797
9060	8.8	3	5 14.31	2.9794	0.0026	10 52 20.8	18.698	0.149	70.8	218 247	[10 4796]
9061	8.8	22 3	5 25.92	+2.9800	+0.0026	+10 49 34.1	+18.704	+0.149	70.8	218 247	10 4798
9062	8.3	_	5 33.43		0.0031	11 55 19.1	18.708	0.148	70.8	218 247	11 4859
9063	6.4	-	5 47.07	1	0.0039	13 51 50.1	18.715	0.147	70.8	237 262	13 4974
9064	8.5	3	5 49.83	2.9475	0.0042	14 34 4.5	18.717	0.146	71.8	231 331	14 4851
9065	7.9	3	5 54.68	2.9839	0.0024	10 25 57.9	18.719	0.148	70.3	138 245	10 4800
9066	8.7	22 3	6 5.08	+2.9527	+0.0040	+14 1 18.3	+18.725	+0.146	89.9	744 745	13 4975
9067	8.7		6 6.39	1	0.0035	12 53 41.1	18.726	0.147	71.8	234 328	12 4873
9068	9.2	_	6 10.25	1	0.0032	12 11 32.8	18.728	0.147	71.8	221 327	[12 4874]
9069	8.1	_	6 29.07	2.9589	0.0038	13 22 51.4	18.737	0.146	71.8	234 328	13 4977
9070	8.8	3	6 33.73	2.9863	0.0024	10 13 38.3	18.740	0.147	77.8	138 245 530 597	10 4803
9071	8.7	22 3			+0.0032	+12 10 51.9	+18.748	+0.146	71.8	221 327	12 4875
9072	8.4	_	6 51.91	2.9530	0.0041	14 6 16.7	18.749	0.145	70.8	237 262	14 4853
9073	7.42	_	7 29.07	2.9867	0.0024	10 17 23.9	18.768	0.145	79.4	5 Beob.	10 4805
9074	9.0	_	8 0.12	, ,	0.0041	14 2 39.1	18.784	0.143	70.8	237 262	13 4981
9075	8.6	-	8 0.30	1	0.0041	13 52 3.0	18.784	0.143	70.8	237 262	13 4982
9076	8.0	22 3	8 16.61	+2.9642	+0.0037	+13 1 47.1	+18.793	+0.143	82.8	5 Beob.	12 4879
9077	9.28	.3		2.9642	0.0037	13 2 1.7	18.794	0.143	90.2	744 745 797	
9078	8.24		8 19.06	1	0.0040	13 38 5.9	18.794	0.142	70.8	237 262	13 4983
9079	8.5		8 28.64	1	0.0038	13 12 22.8	18.799	0.142	71.8	234 328	13 4984
9080	8.9	_	8 33.75		0.0043	14 24 37.7	18.801	0.142	71.8	231 331	14 4859
1806	8.5	22 3	8 34.67	+2.9677	+0.0036	+12 40 3.0	+18.802	+0.143	71.8	221 327	12 4880
9082	9.0		8 45.44	1 1 1 1 1	0.0026	10 25 55.4	18.807	0.143	70.3	138 245	10 4810
9083	8.3	_	8 49.00	1 .	0.0039	13 24 40.2	18.809	0.142	80.9	234 328 744 745	
9084	7.9	_	8 57.51	2.9820	0.0028	11 1 49.8	18.813	0.143	70.8	218 247	10 4811
9085	9.1	_	9 14.26	1 -	0.0026	10 32 27.0*	18.822	0.142	82.3	245 R	[10 4812]
9086	امما	22 3	0 20 40	+2.9484	+0.0047	±15 4 42	+18.830	40.140	71.8	231 331	14 4863
9087	9.0 7.8		9 30.40 9 40.22		0.0027	+15 4 4.3 10 32 36.5	18.835	0.141	70.3	231 331 138 245	10 4815
9088	9.1		o 5.52	1	0.0042	13 59 51.3	18.848	0.139	70.8	237 262	13 4987
9089	8.8		.0 13.09	i -	0.0029	11 4 47.8	18.851	0.140	70.3	138 245	10 4819
9090	8.7		0 24.48	l l	0.0036	12 32 6.8	18.857	0.139	71.8	221 327	12 4884
9091			.o 26.83	1		+11 31 57.8	+18.858	+0.140	70.8	218 247	11 4875
9091	4·7 8.8		.0 20.03 .0 27.77	1	0.0032	12 3 18.7	18.859	0.140	70.8	218 247	11 4874
9092	8.0 ⁵		.o 35.32		1	14 20 15.3	18.862		70.8	237 262	14 4866
9094	8.7		0 40.50		1	14 32 8.3	18.865	0.138	71.8	231 331	14 4867
9095	9.0		0 46.02	1		10 36 59.5	18.868		70.3	138 245	10 4821
1	·		-	' '-	į i				70.8		14 4868
9096	8.3 8.9 ⁶		.0 54.33 .1 1.01	1 -	+0.0044 0.0030	+14 13 23.6	+18.872		70.8 70.8	237 262 218 247	10 4823
9097	8.5		.1 1.01 .1 5.66	I		10 55 11.0	18.877		70.8	221 247 327	10 4823
9099	7.1	-	1 10.90	1		13 27 56.2	1		71.8	234 328	13 4989
9100	8.6		1 41.38	ı			ì			221 327 744 745	
											• • •
	, B	D 7.5	* 7	.o 7.2 6. o	5.5 ö.O	³ 8.0 9.7 10	.o •	BD 7.5	• BD	7.5 6 BD 9.4	
N .											1

Zone 10° bis 15°. Leipzig I.

1011 8.2 22\$ 41\$ 5426 +259744 +00056 +12\$ 21\$ 45 +18901 +0137 71.8 321 337 12\$ 48 530 597 10 48 500 500 42 5.61 2.9601 0.0044 14 7 32.0 18.907 0.156 71.8 321 337 11 48 300 31.8 42 5.01 2.9606 0.0020 13 11 56.9 18.914 0.156 71.8 234 328 324 328 31 329 31 397 10 34 18.908 0.037 71.8 321 337 42 42 30.78 42 45.965 0.0020 13 1 15.69 18.914 0.156 71.8 234 328 744 745 12 48 74 74 74 74 74 74 74	Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec. Var.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
1010 30.0 42 5.61 2.9601 0.004 14 7 30.0 18.807 0.136 71.8 321 331 14.48 1010 10	0.01	8.0	00h 47m r. *06		6 1:0001 45	1.0000	 			
3103 8,7	1		_				1	•		
1910	,			1 - 1 -	· •	1 .				
9106 8.9 9.0 4 2 2601 2.0606 0.0039 13 1 29.7 81.917 0.136 80.9 234 328 744 745 12 48 9106 8.9 12 43 30.78 42.0685 0.0042 13 37 42.4 18.919 10.135 71.8 234 328 12 13 49 108 8.9 42 47.93 2.0851 0.0051 11 8 56.7 18.927 0.136 70.8 218 247 11 14 8 9109 8.7 43 5.38 2.0791 0.0052 11 8 56.7 18.927 0.136 70.8 218 247 11 14 8 19 11 18 8.7 22 44 3.37 42.0786 0.0045 11 18 56.7 18.927 0.136 70.8 218 247 11 14 48 9111 8.7 22 44 3.37 42.0786 0.0040 11 10 18.967 0.135 71.8 231 331 14 48 9111 8.7 22 44 3.37 42.0786 0.0041 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10				1 1	•		1			1
9106 8.9 22 42 30.78				1						13 4991
9107 8.8	_	,	42 26.91		1		0.136		1	12 4891
9108 8.9				1			_			13 4992
9100 8.7				1 '-'		1	1 - 7	-	I *:	13 4993
9110				1		1	_			11 4886
9111 8.7 22 44 3.27 +2.9786 +0.0036 +12 8 45.5 +18.963 +0.133 71.8 221 327 12 48 9112 9.0 44 11.68 2.9893 0.0031 10 49 11.0 18.967 0.133 70.3 138 245 10 48 9113 9.0 44 13.30 2.9900 0.0030 10 45 46.2 18.976 0.133 70.3 138 245 10 48 9115 8.8 44 40.42 2.9687 0.0044 13 52 7.4 18.963 0.132 71.8 234 338 13 50 9116 8.4 22 45 11.08 42.9799 +0.0042 11 8.91 11 9.0 12 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11				1		1		_	1	11 4887
9113 9.0 44 13.68 2.9893 0.0031 10 49 11.0 13.967 0.133 70.3 13.8 245 10 48 9114 8.9 43 13.0 2.9900 0.0030 10 45 46.2 18.976 0.133 70.3 13.8 245 10 48 9115 8.8 44 40.42 2.9687 0.0043 13 29 13.0 18.981 0.132 71.8 234 338 13 50 9116 8.4 22 45 11.08 42.9709 4.0042 13.8 1.1 +18.995 +0.131 71.8 234 338 13 50 9117 71 45 35.35 2.9662 0.0048 14 25 22.1 19.006 0.130 70.8 237 362 14 48 9118 9.1 45 44.13 2.9760 0.0040 12 44 3.2 19.011 0.130 71.8 221 337 362 14 48 9119 9.0 46 8.27 2.9690 0.0045 13 42 22.2 19.022 0.129 70.8 237 362 13 50 9120 7.6 46 11.51 2.9571 0.0052 15 13 10.6 19.023 0.128 71.8 234 338 12 8 46 25.0 0.004 12 44 3.2 19.01 0.130 71.8 221 337 362 14 48 9123 8.9 46 43.54 2.9705 0.0040 12 44 34.4 19.030 0.129 71.8 231 331 15 47 9123 8.9 46 43.54 2.9705 0.0045 13 3.6 34.0 19.038 0.128 71.8 234 338 12 8 8 46 25.0 0.0042 12 55 6.3 19.050 0.127 71.8 231 337 12 49 9125 8.7 47 35.05 2.9768 0.0042 12 56 6.3 19.050 0.127 71.8 231 337 12 49 9125 8.7 47 55.05 2.9768 0.0042 12 56 6.3 19.051 0.127 71.8 231 337 12 49 9128 8.5 47 56.05 2.9768 0.0042 12 56 6.3 19.051 0.127 71.8 231 337 12 49 9138 8.5 47 56.05 2.9768 0.0042 12 56 6.3 19.051 0.127 71.8 231 337 12 49 9138 8.5 47 56.05 2.9766 0.0042 12 56 6.3 19.070 0.126 83.4 331 R [14 48 9130 9.3 48 4.93 2.9978 0.0050 14 30 20.1 19.070 0.126 89.9 744 745 12 49 9130 9.3 48 4.93 2.9978 0.0050 14 31 2.5 19.070 0.126 89.9 744 745 12 49 9130 9.3 48 4.93 2.9978 0.0050 14 31 2.5 19.070 0.126 71.8 231 331 74 745 13 8 9133 9.0 48 36.55 2.9661 0.0050 14 31 2.0 19.090 0.125 71.8 231 331 74 745 14 8 9133 9.0 48 36.55 2.9666 0.0050 14 31 2.0 19.090 0.125 71.8 231 331 74 745 14 8 9133 9.0 48 36.55 2.9666 0.0050 14 31 2.0 19.090 0.125 71.8 231 331 74 745 14 8 9133 9.0 48 36.55 2.9660 0.0050 14 32 4.5 19.090 0.124 82.3 237 R [14 48 9.1 19.00 1.10 1.10 1.10 1.10 1.10 1.10	9110		43 7.32	1 1		18.937	0.134	71.8	231 331	14 4876
9114 8.9 44 31.30 2.9900 0.0040 13 52 7.4 18.968 0.132 71.8 237 331 13 50 10 48 115 8.8 44 40.42 2.9687 0.0043 13 29 13.0 18.981 0.132 71.8 234 328 13 50 10 48 115 8.8 44 40.42 2.9687 0.0043 13 29 13.0 18.981 0.132 71.8 234 328 13 50 10 48 115 11 4 18.995 0.130 70.8 237 262 14 48 20 117 7.1 45 35.35 2.9626 0.0048 14 25 22.1 19.006 0.130 70.8 237 262 14 48 21 32 19 119 9.0 46 8.27 2.9690 0.0040 12 44 3.2 19.01 0.130 71.8 231 337 [12 48 1912 9.0 2 24 66 22.71 4.2961 +0.0054 15 13 10.6 19.023 0.128 71.8 234 338 13 50 15 47 19 12 19				1 1			l I	-		12 4894
9115 8.8 44 40.42 2.9687 0.0043 13 29 13.0 18.981 0.133 70.3 138 245 10 48 13 15 10 16 8.4 22 45 11.08 +2.9709 +0.0042 +13 18 1.1 +18.995 +0.131 71.8 234 328 13 50 9117 7.1 45 35.35 2.9626 0.0048 14 25 22.1 19.006 0.130 70.8 237 262 14 48 1918 9.1 45 44.13 2.9760 0.0040 12 44 3.2 19.011 0.130 71.8 231 327 [12 48 1919 9.0 46 8.27 2.9690 0.0045 13 42 22.2 19.022 0.129 70.8 237 262 13 50 9120 7.6 46 11.51 2.9571 0.0052 15 13 10.6 19.023 0.128 71.8 231 331 15 47 19.11 9.0 19.024 0.0041 +12 49 33.6 +19.028 +0.129 70.8 231 331 15 47 19.12 9.0 22 46 22.71 +2.9761 +0.0041 +12 49 34.4 19.030 0.129 71.8 234 328 12 48 19.12 8.8 46 25.97 2.9770 0.0040 12 43 44.4 19.030 0.129 71.8 234 328 12 48 19.12 8.9 46 43.54 2.9705 0.0045 13 36 34.0 19.038 0.128 71.8 231 331 14 48 19.12 8.9 47 35.05 2.9768 0.0042 12 45 66.3 19.061 0.127 71.8 231 331 14 48 19.12 9.0 32 47 50.80 +2.9865 +0.0037 +11 41 37.9 +19.069 +0.127 71.8 231 331 14 48 19.12 9.3 47 54.19 2.9652 0.0046 13 41 44.1 19.071 0.126 89.9 744 745 12 49 19.18 8.5 47 56.02 2.9768 0.0043 12 59 53.1 19.071 0.126 89.9 744 745 12 49 19.18 8.5 47 56.02 2.9768 0.0043 12 59 53.1 19.071 0.126 89.9 744 745 12 49 19.18 8.5 47 56.02 2.9978 0.0035 10 13 18.3 19.075 0.127 71.8 231 331 14 48 19.18 19.071 0.126 89.9 744 745 12 49 19.18 8.5 47 56.02 2.9978 0.0035 10 13 18.3 19.075 0.127 71.8 231 331 14 48 19.18 19.071 0.126 89.9 744 745 12 49 19.18 8.5 47 56.85 2.9916 0.0046 13 41 44.1 19.071 0.126 89.9 744 745 12 49 19.18 8.5 47 56.02 2.9968 0.0033 10 13 18.3 19.075 0.127 71.8 231 331 14 48 19.18 19.071 0.126 89.9 744 745 12 49 19.18 19.071 0.126 89.9 744 745 12 49 19.18 19.071 0.126 89.9 744 745 12 49 19.18 19.071 0.126 89.9 744 745 12 49 19.18 19.071 0.126 89.9 744 745 12 49 19.18 19.071 0.126 89.9 744 745 12 49 19.18 19.071 0.126 89.9 744 745 12 49 19.18 19.071 0.126 89.9 744 745 12 49 19.18 19.071 0.126 89.9 744 745 12 49 19.18 19.071 0.126 89.9 744 745 12 49 19.18 19.071 0.126 89.9 744 745 12 49 19.18 19.071 0.126 89.9 744 745 12 49 19.18 19.071 0.126 89.9 744 745 12 49 19.18 19.071 0.12		9.0	44 11.68		10 49 11.0		0.133		138 245	10 4833
9115 8.8 44 40.42 2.9687 0.0043 13 29 13.0 18.981 0.132 71.8 234 328 13 50 1917 71.8 45 35.35 2.9626 0.0048 14 25 22.1 19.006 0.130 71.8 234 328 13 50 1918 91. 45 44.13 2.9960 0.0048 14 25 22.1 19.006 0.130 71.8 221 327 [12 48 1919 9.0 46 8.27 2.9690 0.0045 13 44 22.2 19.011 0.130 71.8 221 327 [12 48 1919 9.0 46 8.27 2.9690 0.0045 13 42 22.2 19.022 0.129 70.8 237 262 13 50 1910 7.6 46 11.51 2.9571 0.0052 15 13 10.6 19.023 0.129 71.8 221 327 [12 48 1912 9.0 22 46 22.71 4-2.9761 4-0.0041 +12 49 33.6 +19.028 71.8 231 331 15 47 1912 8.8 46 25.97 2.9770 0.0040 12 43 41.4 19.030 0.129 71.8 221 327 12 49 1914 8.3 47 14.57 2.9598 0.0052 15 13 36 34.0 19.038 0.128 71.8 231 331 13 50 1914 8.3 47 14.57 2.9598 0.0052 15 4 42.8 19.052 0.127 71.8 221 327 12 49 1914 8.3 47 14.57 2.9598 0.0052 15 4 42.8 19.052 0.127 71.8 221 327 12 49 1914 8.3 47 14.57 2.9598 0.0052 15 4 42.8 19.052 0.127 71.8 221 327 12 49 1914 8.3 47 14.57 2.9598 0.0052 15 4 42.8 19.052 0.127 71.8 221 327 12 49 1912 9.3 47 54.19 2.9652 0.0052 14 30 20.1 19.070 0.126 83.4 331 R [14 48 19.25 0.127 19.8 221 327 12 49 1912 9.3 47 54.19 2.9652 0.0050 14 30 20.1 19.070 0.126 83.4 331 R [14 48 19.93	91132	9.2	44 13.24	2.9651 0.004		18.968	0.132	71.8	237 331	13 5000 ⁸
9116 8.4 22 45 11.08		8.9	44 31.30			1	0.133	70.3	138 245	10 4835
9118 9.1 45 35.35 2.9626 0.0048 14 25 22.1 19.006 0.130 70.8 237 262 14 48 918 9.1 45 44.13 2.9760 0.0040 12 44 3.2 19.012 0.130 71.8 221 327 [12 48 9190 7.6 46 11.51 2.9571 0.0052 15 13 10.6 19.023 0.128 71.8 231 331 15 47 1912 9.0 22 46 22.71 +2.9761 +0.0041 +12 49 33.6 +19.028 +0.129 71.8 221 327 12 49 9122 8.8 46 25.97 2.9770 0.0040 12 43 41.4 19.030 0.129 71.8 221 327 12 49 9123 8.9 46 43.54 2.9705 0.0045 15 3 36 34.0 19.038 0.128 71.8 231 331 14 48 9125 8.7 47 35.05 2.9768 0.0052 15 42.8 19.052 0.127 71.8 221 327 12 49 9125 8.7 47 35.05 2.9768 0.0042 12 56 6.3 19.061 0.127 71.8 221 327 12 49 9126 8.5 47 56.02 2.9768 0.0042 12 56 6.3 19.061 0.127 71.8 221 327 12 49 9127 9.3 47 54.19 2.9652 0.0050 14 30 20.1 19.070 0.126 83.4 331 R [14 48 9129 8.5 47 56.02 2.9768 0.0043 12 59 53.1 19.071 0.126 89.9 744 745 12 49 9130 9.3 48 4-93 2.9978 0.0030 10 13 18.3 19.075 0.127 81.9 138 245 530 597 10 48 9133 9.0 48 36.55 2.9661 0.0050 14 31 2.5 19.0050 0.125 78.8 138 245 530 597 10 48 9133 9.0 48 36.55 2.9661 0.0050 14 31 2.5 19.0050 0.125 78.8 138 245 530 597 10 48 9133 9.0 48 37.70 2.9660 0.0050 14 32 4.5 19.0050 0.124 82.3 237 237 12 49 9133 9.0 48 37.70 2.9660 0.0050 14 31 2.5 19.0050 0.125 78.8 138 245 530 597 10 48 9133 9.0 48 37.5 2.9661 0.0050 14 31 2.5 19.000 0.125 78.8 138 245 530 597 10 48 9133 9.0 48 37.90 2.9660 0.0050 14 32 4.5 19.0090 0.124 82.3 237 26 2 14 48 9139 8.8 49 17.21 2.9662 0.0050 14 32 4.5 19.0090 0.124 82.3 237 331 14 48 9138 8.9 48 55.95 2.9669 0.0050 14 32 4.5 19.0090 0.124 82.3 237 331 14 48 9138 8.9 48 55.95 2.9669 0.0051 14 19.00 19.000 0.125 78.8 231 331 744 745 14 48 9139 8.8 49 17.21 2.9662 0.0051 14 31 2.0 19.0090 0.124 71.8 231 331 14 48 9138 8.9 48 55.95 2.9669 0.0050 14 32 4.5 19.0090 0.124 71.8 231 331 14 48 9138 8.9 48 55.95 2.9669 0.0051 14 31 1.000 19.000 0.125 71.8 231 331 14 48 9138 8.9 48 55.95 2.9669 0.0051 14 31 1.000 19.000 0.125 71.8 231 331 14 48 9139 8.8 49 17.21 2.9662 0.0051 14 31 1.000 19.000 0.122 71.8 231 331 14 48 9138 8.9 48 55.95 2.9669 0.0051 14 31 1.0000 1	9115	8.8	44 40.42	2.9687 0.004	3 13 29 13.0	18.981	0.132	71.8	234 328	13 5004
9118 9.1 45 35.35 2.9626 0.0048 14 25 22.1 19.006 0.130 70.8 237 262 14 48 918 9.1 45 44.13 2.9760 0.0040 12 44 3.2 19.012 0.130 71.8 221 327 [12 48 9190 7.6 46 11.51 2.9571 0.0052 15 13 10.6 19.023 0.128 71.8 231 331 15 47 1912 9.0 22 46 22.71 +2.9761 +0.0041 +12 49 33.6 +19.028 +0.129 71.8 221 327 12 49 9122 8.8 46 25.97 2.9770 0.0040 12 43 41.4 19.030 0.129 71.8 221 327 12 49 9123 8.9 46 43.54 2.9705 0.0045 15 3 36 34.0 19.038 0.128 71.8 231 331 14 48 9125 8.7 47 35.05 2.9768 0.0052 15 42.8 19.052 0.127 71.8 221 327 12 49 9125 8.7 47 35.05 2.9768 0.0042 12 56 6.3 19.061 0.127 71.8 221 327 12 49 9126 8.5 47 56.02 2.9768 0.0042 12 56 6.3 19.061 0.127 71.8 221 327 12 49 9127 9.3 47 54.19 2.9652 0.0050 14 30 20.1 19.070 0.126 83.4 331 R [14 48 9129 8.5 47 56.02 2.9768 0.0043 12 59 53.1 19.071 0.126 89.9 744 745 12 49 9130 9.3 48 4-93 2.9978 0.0030 10 13 18.3 19.075 0.127 81.9 138 245 530 597 10 48 9133 9.0 48 36.55 2.9661 0.0050 14 31 2.5 19.0050 0.125 78.8 138 245 530 597 10 48 9133 9.0 48 36.55 2.9661 0.0050 14 31 2.5 19.0050 0.125 78.8 138 245 530 597 10 48 9133 9.0 48 37.70 2.9660 0.0050 14 32 4.5 19.0050 0.124 82.3 237 237 12 49 9133 9.0 48 37.70 2.9660 0.0050 14 31 2.5 19.0050 0.125 78.8 138 245 530 597 10 48 9133 9.0 48 37.5 2.9661 0.0050 14 31 2.5 19.000 0.125 78.8 138 245 530 597 10 48 9133 9.0 48 37.90 2.9660 0.0050 14 32 4.5 19.0090 0.124 82.3 237 26 2 14 48 9139 8.8 49 17.21 2.9662 0.0050 14 32 4.5 19.0090 0.124 82.3 237 331 14 48 9138 8.9 48 55.95 2.9669 0.0050 14 32 4.5 19.0090 0.124 82.3 237 331 14 48 9138 8.9 48 55.95 2.9669 0.0051 14 19.00 19.000 0.125 78.8 231 331 744 745 14 48 9139 8.8 49 17.21 2.9662 0.0051 14 31 2.0 19.0090 0.124 71.8 231 331 14 48 9138 8.9 48 55.95 2.9669 0.0050 14 32 4.5 19.0090 0.124 71.8 231 331 14 48 9138 8.9 48 55.95 2.9669 0.0051 14 31 1.000 19.000 0.125 71.8 231 331 14 48 9138 8.9 48 55.95 2.9669 0.0051 14 31 1.000 19.000 0.125 71.8 231 331 14 48 9139 8.8 49 17.21 2.9662 0.0051 14 31 1.000 19.000 0.122 71.8 231 331 14 48 9138 8.9 48 55.95 2.9669 0.0051 14 31 1.0000 1	9116	8.4	22 45 11.08	+2.9709 +0.004	2 +13 18 1.1	+18.995	+0.131	71.8	234 328	13 5006
9119 9.1 45 44.13 2.9760 0.0040 12 44 3.2 19.011 0.130 71.8 221 327 327 328 329	9117	7.1	45 3 5-35	2.9626 0.004	_ [1 .	1	70.8	1	14 4879
9119 9.0 46 8.27 2.9690 0.0045 13 42 22.2 19.022 0.129 70.8 237 362 13 50 15 47 18 13 50 71.8 13 71.8 13 50 71.8 13 71.	9118	9.1		1	4	19.011	1 - 1	71.8		[12 4897]
9120 7.6 46 11.51 2.9571 0.0052 15 13 10.6 19.023 0.128 71.8 231 331 15 47 19121 9.0 22 46 22.71 +2.9761 +0.0041 +12 49 32.6 +19.028 +0.129 71.8 231 331 12 48 19122 8.8 46 25.97 2.9776 0.0045 13 36 34.0 19.038 0.128 71.8 234 328 12 24 12 37 12 49 12 31 32 37 12 49 12 31 32 37 12 49 12 31 32 37 12 49 12 31 32 37 12 49 12 31 32 37 12 49 12 31 32 37 12 49 12 31 32 37 12 49 12 31 32 37 12 49 12 31 32 37 12 49 12 31 32 37 12 49 12 31 32 37 12 49 12 31 32 37 12 49 12 31 32 37 12 49 12 31 32 37 12 49 12 31 32 31 33 31 14 48 19.052 0.127 71.8 221 327 12 49 12	9119	9.0	46 8.27	2.9690 0.004	5 13 42 22.2	19.022	0.129	70.8		13 5010
9122 8.8 46 25.97 2.9770 0.0040 12 43 41.4 19.030 0.129 71.8 221 327 12 49 9123 8.9 46 43.54 2.9705 0.0045 13 36 34.0 19.038 0.128 71.8 231 331 14 48 9125 8.7 47 35.05 2.9768 0.0052 15 4 42.8 19.052 0.127 71.8 231 331 14 48 9125 8.7 47 35.05 2.9768 0.0042 12 56 6.3 19.061 0.127 71.8 231 331 14 48 9125 8.7 47 35.05 2.9768 0.0042 12 56 6.3 19.061 0.127 71.8 231 327 12 49 9126 9.3 22 47 50.80 +2.9865 +0.0037 +11 41 37.9 +19.069 +0.127 83.4 328 R — — 9127 9.3 47 54.19 2.9652 0.0050 14 30 20.1 19.070 0.126 83.4 331 R [14 48 9128 8.5 47 56.02 2.9768 0.0043 12 59 53.1 19.071 0.126 89.9 744 745 12 49 9129 8.5 47 56.85 2.9716 0.0046 13 41 14.1 19.071 0.126 89.9 744 745 12 49 9130 9.3 48 4.93 2.9978 0.0030 10 13 18.3 19.075 0.127 81.9 138 R [10 48 9133 9.0 48 36.55 2.9660 0.0050 14 31 2.6 19.088 0.125 70.8 133 245 10 48 9133 9.0 48 36.55 2.9661 0.0050 14 31 2.0 61 19.088 0.125 70.8 133 245 10 48 9134 9.1 48 37.70 2.9660 0.0050 14 31 2.0 61 19.090 0.124 82.3 237 R 14 48 9137 9.0 48 37.94 2.9834 0.0039 12 14 29.0 19.090 0.124 82.3 237 R 14 48 9137 9.0 48 55.95 2.9669 0.0050 14 31 29.0 19.090 0.125 71.8 231 331 14 48 9138 8.9 48 55.95 2.9669 0.0050 14 31 29.0 19.090 0.125 71.8 231 331 14 48 9138 8.9 48 55.95 2.9669 0.0051 14 41 50.2 19.091 0.124 71.8 231 331 14 48 9138 8.9 48 55.95 2.9659 0.0051 14 41 50.2 19.091 0.124 71.8 231 331 14 48 9138 8.9 48 55.95 2.9659 0.0051 14 41 50.2 19.091 0.124 71.8 231 331 744 745 14 48 9139 8.8 49 17.21 2.9842 0.0040 12 14 22.4 19.107 0.124 71.8 231 331 744 745 14 48 9138 8.0 50 10.63 2.9842 0.0041 12 14 22.4 19.107 0.124 71.8 231 331 744 745 14 48 9143 8.0 50 10.63 2.9842 0.0041 12 23 17.9 19.131 0.122 71.8 231 327 12 49 9143 8.0 50 10.63 2.9842 0.0041 12 23 17.9 19.131 0.122 71.8 231 327 12 49 9143 8.0 50 10.63 2.9842 0.0041 12 23 17.9 19.131 0.122 71.8 231 327 12 49 9143 8.0 50 10.63 2.9842 0.0041 12 14 12.4 19.107 0.124 71.8 231 327 12 49 9144 8.6 50 2.37 842 0.0041 12 23 17.9 19.131 0.122 71.8 231 327 12 49 9145 8.6 50 2.37 842 0.0044 12 2.3 17.9 19.131 0.122 71.8 231 327 12 49 9147 7.	9120	7.6	46 11.51	2.9571 0.005	2 15 13 10.6	19.023	0.128	71.8		15 4719
9122 8.8 46 25.97 2.9770 0.0040 12 43 41.4 19.030 0.129 71.8 221 327 12 49 9123 8.9 46 43.54 2.9705 0.0045 13 36 34.0 19.038 0.128 71.8 231 331 14 48 9125 8.7 47 35.05 2.9768 0.0052 15 4 42.8 19.052 0.127 71.8 231 331 14 48 9125 8.7 47 35.05 2.9768 0.0042 12 56 6.3 19.061 0.127 71.8 231 331 14 48 9125 8.7 47 35.05 2.9768 0.0042 12 56 6.3 19.061 0.127 71.8 231 327 12 49 9126 9.3 22 47 50.80 +2.9865 +0.0037 +11 41 37.9 +19.069 +0.127 83.4 328 R — — 9127 9.3 47 54.19 2.9652 0.0050 14 30 20.1 19.070 0.126 83.4 331 R [14 48 9128 8.5 47 56.02 2.9768 0.0043 12 59 53.1 19.071 0.126 89.9 744 745 12 49 9129 8.5 47 56.85 2.9716 0.0046 13 41 14.1 19.071 0.126 89.9 744 745 12 49 9130 9.3 48 4.93 2.9978 0.0030 10 13 18.3 19.075 0.127 81.9 138 R [10 48 9133 9.0 48 36.55 2.9660 0.0050 14 31 2.6 19.088 0.125 70.8 133 245 10 48 9133 9.0 48 36.55 2.9661 0.0050 14 31 2.0 61 19.088 0.125 70.8 133 245 10 48 9134 9.1 48 37.70 2.9660 0.0050 14 31 2.0 61 19.090 0.124 82.3 237 R 14 48 9137 9.0 48 37.94 2.9834 0.0039 12 14 29.0 19.090 0.124 82.3 237 R 14 48 9137 9.0 48 55.95 2.9669 0.0050 14 31 29.0 19.090 0.125 71.8 231 331 14 48 9138 8.9 48 55.95 2.9669 0.0050 14 31 29.0 19.090 0.125 71.8 231 331 14 48 9138 8.9 48 55.95 2.9669 0.0051 14 41 50.2 19.091 0.124 71.8 231 331 14 48 9138 8.9 48 55.95 2.9659 0.0051 14 41 50.2 19.091 0.124 71.8 231 331 14 48 9138 8.9 48 55.95 2.9659 0.0051 14 41 50.2 19.091 0.124 71.8 231 331 744 745 14 48 9139 8.8 49 17.21 2.9842 0.0040 12 14 22.4 19.107 0.124 71.8 231 331 744 745 14 48 9138 8.0 50 10.63 2.9842 0.0041 12 14 22.4 19.107 0.124 71.8 231 331 744 745 14 48 9143 8.0 50 10.63 2.9842 0.0041 12 23 17.9 19.131 0.122 71.8 231 327 12 49 9143 8.0 50 10.63 2.9842 0.0041 12 23 17.9 19.131 0.122 71.8 231 327 12 49 9143 8.0 50 10.63 2.9842 0.0041 12 23 17.9 19.131 0.122 71.8 231 327 12 49 9143 8.0 50 10.63 2.9842 0.0041 12 14 12.4 19.107 0.124 71.8 231 327 12 49 9144 8.6 50 2.37 842 0.0041 12 23 17.9 19.131 0.122 71.8 231 327 12 49 9145 8.6 50 2.37 842 0.0044 12 2.3 17.9 19.131 0.122 71.8 231 327 12 49 9147 7.	9121	9.0	22 46 22.71	+2.9761 +0.004	1 +12 49 32.6	+19.028	+0.129	71.8	234 328	12 4899
9123 8.9	9122	8.8	46 25.97			1	0.129		1	12 4900
9124 8.3		8.9		4	-		1 1		1 .	13 5012
9125 8.7				1 - 1	- 1	1		_		14 4886
9126 9.3 22 47 50.80 +2.9865 +0.0037 +11 41 37.9 +19.069 +0.127 83.4 328 R				1 (1	1	1 1			
9127 9.3 47 54.19 2.9652 0.0050 14 30 20.1 19.070 0.126 83.4 331 R [14 48 47 56.02 2.9768 0.0043 12 59 53.1 19.071 0.126 89.9 744 745 12 49 9129 8.5 47 56.85 2.9716 0.0046 13 41 14.1 19.071 0.126 77.8 138 R [10 48 9131 8.5 22 48 22.04 +2.9980 +0.0030 10 13 18.3 19.075 0.127 81.9 138 R [10 48 9133 9.0 48 36.55 2.9661 0.0050 14 31 29.6 19.089 0.126 70.3 138 245 10 48 37.70 2.9660 0.0050 14 31 29.6 19.089 0.125 70.8 237 262 317 R 14 48 37.70 2.9660 0.0050 14 31 29.6 19.090 0.124 82.3 237 R 14 48 37.70 2.9660 0.0050 14 32 4.5 19.090 0.125 71.8 221 327 [12 49 9133 9.0 48 37.94 2.9834 0.0039 12 14 29.0 19.090 0.125 71.8 221 327 [12 49 9138 8.9 48 40.61 2.9649 0.0051 14 41 50.2 19.090 0.124 71.8 231 331 14 48 9138 8.9 48 55.95 2.9629 0.0052 14 59 57.7* 19.098 0.124 71.8 231 331 14 48 9139 8.8 49 17.21 2.9842 0.0040 12 14 22.4 19.107 0.124 71.8 231 331 15 47 9140 8.5 49 31.71 2.9630 0.0053 15 6 43.5 19.114 0.123 71.8 231 331 744 745 14 48 9142 8.6 50 4.23 2.9814 0.0045 12 42.48 19.128 0.122 71.8 231 331 15 47 9141 8.5 22 49 59.14 +2.9776 +0.0045 +13 14 37.8 +19.126 +0.122 71.8 231 331 15 47 9143 8.0 50 10.63 2.9842 0.0041 12 23 17.9 19.131 0.122 71.8 231 327 12 49 9144 9.0 50 12.10 2.9777 0.0045 13 16 5.2 19.131 0.122 71.8 231 327 12 49 9144 9.0 50 12.10 2.9777 0.0045 13 16 5.2 19.131 0.122 71.8 231 327 12 49 9144 9.0 50 12.10 2.9777 0.0045 13 16 5.2 19.131 0.122 71.8 234 328 13 50 9145 8.6 50 29.37 2.9941 0.0035 11 4 12.3 19.139 0.122 71.8 231 327 12 49 9144 8.6 50 44.48 2.9862 0.0041 12 23 17.9 19.131 0.122 71.8 231 327 12 49 9145 8.6 50 44.48 2.9862 0.0041 12 13 14.0 19.146 0.121 71.8 231 327 12 49 9148 8.5 50 44.48 2.9862 0.0041 12 11 41.0 19.146 0.121 71.8 231 327 12 49 9148 8.5 50 44.48 2.9862 0.0041 12 11 41.0 19.146 0.121 71.8 231 327 12 49 9148 8.5 50 44.48 2.9862 0.0041 12 11 41.0 19.146 0.121 71.8 231 327 12 49 9148 8.5 50 44.48 2.9862 0.0041 12 11 41.0 19.146 0.121 71.8 231 327 12 49 9149 8.0 50 55.29 2.9781 0.0046 13 20 47.0 19.150 0.121 71.8 234 328 13 50				1	1 -	1		i i	1 "	1,7-4
9128				I I			1 1			
9139 8.5 47 56.85 2.9716 0.0046 13 41 14.1 19.071 0.126 71.8 234 328 13 50 9130 9.3 48 4.93 2.9978 0.0030 10 13 18.3 19.075 0.127 81.9 138 R [10 48 9131 8.5 22 48 22.04 +2.9980 +0.0030 +10 13 59.0 +19.083 +0.126 77.8 138 245 530 597 10 48 9132 8.64 48 28.26 2.9938 0.0033 10 49 27.4 19.085 0.126 70.3 138 245 10 48 9133 9.0 48 36.55 2.9661 0.0050 14 31 29.6 19.089 0.125 70.8 237 262 314 9.1 48 37.70 2.9660 0.0050 14 31 29.6 19.089 0.125 70.8 237 262 314 48 9135 9.0 48 37.94 2.9834 0.0039 12 14 29.0 19.090 0.124 82.3 237 R 9136 8.5 22 48 39.10 +2.9668 +0.0050 +14 26 32.5 +19.090 +0.124 71.8 221 327 [12 49 9136 8.5 49 31.71 2.9649 0.0051 14 41 50.2 19.091 0.124 71.8 231 331 14 48 9138 8.9 48 55.95 2.9629 0.0052 14 59 57.7 19.098 0.124 80.9 231 331 744 745 14 48 9138 8.9 48 55.95 2.9629 0.0053 15 6 43.5 19.114 0.123 71.8 221 327 12 49 9140 8.5 49 31.71 2.9630 0.0053 15 6 43.5 19.114 0.123 71.8 221 327 12 49 9141 8.5 22 49 59.14 +2.9776 +0.0045 +13 14 37.8 +19.126 +0.122 71.8 221 327 12 49 9143 8.0 50 10.63 2.9842 0.0041 12 23 17.9 19.131 0.122 71.8 221 327 12 49 9143 8.0 50 10.63 2.9842 0.0041 12 23 17.9 19.131 0.122 71.8 221 327 12 49 9144 9.0 50 12.10 2.9777 0.0045 13 16 5.2 19.131 0.122 71.8 221 327 12 49 9143 8.6 50 4.23 2.9814 0.0035 11 4 12.3 19.139 0.122 71.8 221 327 12 49 9143 8.6 50 29.37 2.9941 0.0035 11 4 12.3 19.139 0.122 71.8 221 327 12 49 9143 8.6 50 29.37 2.9941 0.0035 11 4 12.3 19.139 0.122 71.8 221 327 12 49 9143 8.6 50 4.23 2.9842 0.0041 12 23 17.9 19.131 0.122 71.8 221 327 12 49 9143 8.6 50 4.23 2.9842 0.0041 12 13 14 10.0 40 12 71.8 221 327 12 49 9144 9.0 50 12.10 2.9777 0.0045 13 16 5.2 19.140 +0.122 71.8 221 327 12 49 9144 8.5 50 44.48 2.9862 0.0041 12 11 41.0 12.3 19.139 0.122 71.8 221 327 12 49 9148 8.5 50 44.48 2.9862 0.0041 12 11 41.0 12.0 12.0 71.8 223 327 12 49 9148 8.5 50 44.48 2.9862 0.0041 12 11 41.0 19.146 0.121 71.8 234 328 13 50 9150 8.28 50 55.29 2.9781 0.0046 13 20 47.0 19.150 0.121 71.8 234 328 13 50 9150 8.28 50 55.29 2.9781 0.0046 13 20 47.0 19.150 0.121 71.8 234 328 13 50					-					
9130 9.3 48 4.93 2.9978 0.0030 10 13 18.3 19.075 0.127 81.9 138 R [10 48 9131 8.5 22 48 22.04 +2.9980 +0.0030 10 49 27.4 19.085 0.126 70.3 138 245 530 597 10 48 9133 9.0 48 36.55 2.9661 0.0050 14 31 29.6 19.089 0.125 70.8 237 262 9134 9.1 48 37.70 2.9660 0.0050 14 31 29.6 19.090 0.124 82.3 237 R [12 49 9135 9.0 48 36.95 2.9834 0.0039 12 14 29.0 19.090 0.124 82.3 237 R [12 49 9136 8.5 22 48 39.10 +2.9668 +0.0050 +14 26 32.5 +19.090 +0.124 71.8 231 331 14 48 9138 8.9 48 55.95 2.9629 0.0052 14 41 50.2 19.091 0.124 71.8 231 331 14 48 9138 8.9 48 55.95 2.9629 0.0052 14 59 57.7 19.098 0.124 80.9 231 331 744 745 14 48 9139 8.8 49 17.21 2.9842 0.0040 12 14 22.4 19.107 0.124 71.8 231 331 15 47 9141 8.5 22 49 59.14 +2.9776 +0.0045 +13 14 37.8 +19.126 +0.122 71.8 231 331 15 47 9143 8.0 50 10.63 2.9842 0.0041 12 23 17.9 19.131 0.122 71.8 231 327 12 49 9144 9.0 50 12.10 2.9777 0.0045 13 16 5.2 19.131 0.122 71.8 231 327 12 49 9144 9.0 50 12.10 2.9777 0.0045 13 16 5.2 19.131 0.122 71.8 231 327 12 49 9144 9.0 50 12.10 2.9777 0.0045 13 16 5.2 19.131 0.122 71.8 231 327 12 49 9144 8.6 50 29.37 2.9941 0.0035 11 4 12.3 19.139 0.122 71.8 231 327 12 49 9146 8.6 50 29.37 2.9941 0.0035 11 4 12.3 19.139 0.122 71.8 231 327 12 49 9147 7.1 50 36-47 2.9934 0.0036 11 10 52.1 19.140 +0.122 71.8 221 327 12 49 9147 7.1 50 36-47 2.9934 0.0036 11 10 52.1 19.140 +0.122 71.8 221 327 12 49 9147 7.1 50 36-47 2.9934 0.0036 11 10 52.1 19.140 +0.122 71.8 221 327 12 49 9147 7.1 50 36-47 2.9934 0.0036 11 10 52.1 19.140 +0.122 71.8 221 327 12 49 9149 8.5 50 44.48 2.9862 0.0041 12 11 41.0 19.140 +0.122 71.8 221 327 12 49 9147 7.1 50 36-47 2.9934 0.0036 11 10 52.1 19.140 0.121 71.8 221 327 12 49 9149 8.5 50 55.29 2.9781 0.0046 13 30 47.0 19.150 0.121 71.8 231 327 12 49 9149 8.5 50 55.29 2.9781 0.0046 13 30 47.0 19.150 0.121 71.8 231 327 12 49 9150 8.28 50 55.29 2.9781 0.0046 13 20 47.0 19.150 0.121 71.8 234 328 13 50	1			1 -1	_		1 -1		1	
9131 8.5 22 48 22.04 +2.9980 +0.0030 +10 13 59.0 +19.083 +0.126 77.8 138 245 530 597 10 48 9133 9.0 48 36.55 2.9661 0.0050 14 31 29.6 19.089 0.125 70.8 237 262 14 48 37.70 2.9660 0.0050 14 32 4.5 19.090 0.124 82.3 237 R [12 49 9135 9.06 48 37.94 2.9834 0.0039 12 14 29.0 19.090 0.125 71.8 221 327 [12 49 9136 8.5 22 48 39.10 +2.9668 +0.0050 14 41 50.2 19.091 0.124 71.8 231 331 14 48 9138 8.9 48 55.95 2.9649 0.0051 14 41 50.2 19.091 0.124 71.8 231 331 744 745 14 48 9139 8.8 49 17.21 2.9649 0.0052 14 59 57.7 19.098 0.124 80.9 231 331 744 745 12 49 9140 8.5 49 31.71 2.9630 0.0053 15 6 43.5 19.114 0.123 71.8 221 327 12 49 9143 8.0 50 10.63 2.9842 0.0045 12 14 22.4 19.107 0.124 71.8 221 327 12 49 9143 8.0 50 10.63 2.9842 0.0045 12 14 24 24.8 19.126 +0.122 71.8 231 331 15 47 9144 9.0 50 12.10 2.9777 0.0045 13 16 5.2 19.131 0.122 71.8 231 327 12 49 9144 9.0 50 12.10 2.9777 0.0045 13 16 5.2 19.131 0.122 71.8 231 327 12 49 9144 9.0 50 12.10 2.9777 0.0045 13 16 5.2 19.131 0.122 71.8 231 327 12 49 9144 9.0 50 12.10 2.9777 0.0045 13 16 5.2 19.131 0.122 71.8 231 327 12 49 9145 8.6 50 29.37 2.9941 0.0035 11 4 12.3 19.139 0.122 71.8 231 327 12 49 9147 7.1 50 36.47 2.9934 0.0044 12 14 12.3 19.139 0.122 71.8 221 327 12 49 9147 7.1 50 36.47 2.9934 0.0046 13 20 47.0 19.140 0.121 71.8 221 327 12 49 9147 7.1 50 36.47 2.9934 0.0048 13 45 5.3 19.147 0.121 70.8 237 262 13 50 9150 8.28 50 55.29 2.9781 0.0046 13 20 47.0 19.140 0.121 71.8 221 327 12 49 9149 8.0 7 50 47.95 2.9749 0.0048 13 45 5.3 19.147 0.121 70.8 237 262 13 50 9150 8.28 50 55.29 2.9781 0.0046 13 20 47.0 19.140 0.121 71.8 234 328 13 50 13 50 11 41.0 19.140 0.121 71.8 234 328 13 50 13 50 11 41.0 19.140 0.121 71.8 234 328 13 50 13 50 11 41.0 19.140 0.121 71.8 234 328 13 50 13 50 13 50 14 50 50 55.29 2.9781 0.0046 13 20 47.0 19.150 0.121 71.8 234 328 13 50 13 50 14 50 50 55.29 2.9781 0.0046 13 20 47.0 19.150 0.121 71.8 234 328 13 50 13 50 13 50 50 55.29 2.9781 0.0046 13 20 47.0 19.150 0.121 71.8 234 328 13 50 13 50 13 50 50 55.29 2.9781 0.0046 13 20 47.0 19.150 0.121 71.8 234		-		1 1			l i			
9132 8.64 48 28.26 2.9938 0.0033 10 49 27.4 19.085 0.126 70.3 138 245 10 48 9133 9.0 48 36.55 2.9661 0.0050 14 31 29.6 19.089 0.125 70.8 237 262 314 48 37.70 2.9660 0.0050 14 32 4.5 19.090 0.124 82.3 237 R 14 48 9135 9.06 48 37.94 2.9834 0.0039 12 14 29.0 19.090 0.125 71.8 221 327 [12 49 9136 8.5 22 48 39.10 +2.9668 +0.0050 +14 26 32.5 +19.090 +0.124 71.8 231 331 14 48 9137 8.36 48 40.61 2.9649 0.0051 14 41 50.2 19.091 0.124 71.8 231 331 14 48 9138 8.9 48 55.95 2.9629 0.0052 14 59 57.7 19.098 0.124 80.9 231 331 744 745 14 48 9139 8.8 49 17.21 2.9842 0.0040 12 14 22.4 19.107 0.124 71.8 221 327 12 49 9140 8.5 49 31.71 2.9630 0.0053 15 6 43.5 19.114 0.123 71.8 231 331 15 47 9141 8.5 22 49 59.14 +2.9776 +0.0045 +13 14 37.8 +19.126 +0.122 71.8 234 328 13 50 9142 8.6 50 4.23 2.9814 0.0043 12 44 24.8 19.128 +0.122 71.8 221 327 12 49 9143 8.0 50 10.63 2.9842 0.0041 12 23 17.9 19.131 0.122 71.8 231 327 12 49 9143 8.0 50 10.63 2.9842 0.0041 12 23 17.9 19.131 0.122 71.8 231 327 12 49 9143 8.6 50 29.37 2.9941 0.0035 11 4 12.3 19.139 0.122 71.8 231 327 12 49 9143 8.6 50 29.37 2.9941 0.0035 11 4 12.3 19.139 0.122 71.8 231 327 12 49 9143 8.6 50 29.37 2.9941 0.0035 11 4 12.3 19.139 0.122 71.8 231 327 12 49 9145 8.6 50 29.37 2.9941 0.0035 11 4 12.3 19.139 0.122 71.8 231 327 12 49 9143 8.6 50 29.37 2.9941 0.0035 11 4 12.3 19.139 0.122 71.8 231 327 12 49 9143 8.6 50 29.37 2.9941 0.0035 11 4 12.3 19.139 0.122 71.8 231 327 12 49 9148 8.5 50 44.48 2.9862 0.0041 12 11 41.0 19.140 +0.122 71.8 221 327 12 49 9148 8.5 50 44.48 2.9862 0.0041 12 11 41.0 19.140 0.121 71.8 221 327 12 49 9148 8.5 50 44.48 2.9862 0.0041 12 11 41.0 19.140 0.121 71.8 221 327 12 49 9149 8.07 50 47.95 2.9749 0.0048 13 45 5.3 19.147 0.121 70.8 237 262 13 50 9150 8.28 50 55.29 2.9781 0.0046 13 20 47.0 19.150 0.121 71.8 234 328 13 50	i					' '	0.127			1
9133 9.0 48 36.55 2.9661 0.0050 14 31 29.6 19.089 0.125 70.8 237 262 9134 9.1 48 37.70 2.9660 0.0050 14 32 4.5 19.090 0.124 82.3 237 R 9135 9.0 48 37.94 2.9834 0.0039 12 14 29.0 19.090 0.125 71.8 221 327 [12 49] 9136 8.5 22 48 39.10 +2.9668 +0.0050 +14 26 32.5 +19.090 +0.124 71.8 231 331 14 48 9137 8.3 48 40.61 2.9649 0.0051 14 41 50.2 19.091 0.124 71.8 231 331 14 48 9138 8.9 48 55.95 2.9629 0.0052 14 59 57.7 19.098 0.124 80.9 231 331 744 745 14 48 9139 8.8 49 17.21 2.9842 0.0040 12 14 22.4 19.107 0.124 71.8 221 327 12 49 9140 8.5 49 31.71 2.9630 0.0053 15 6 43.5 19.114 0.123 71.8 231 331 15 47 9141 8.5 22 49 59.14 +2.9776 +0.0045 +13 14 37.8 +19.126 +0.122 71.8 231 331 15 49 9143 8.0 50 10.63 2.9842 0.0041 12 23 17.9 19.131 0.122 71.8 221 327 12 49 9144 9.0 50 12.10 2.9777 0.0045 13 16 5.2 19.131 0.122 71.8 221 327 12 49 9145 8.6 50 29.37 2.9941 0.0035 11 4 12.3 19.139 0.122 71.8 234 328 13 50 9146 8.6 22 50 32.18 +2.9799 +0.0044 +13 1 25.7 +19.140 +0.122 71.8 221 327 12 49 9148 8.5 50 44.48 2.9862 0.0041 12 11 41.0 19.146 0.121 71.8 221 327 12 49 9149 8.0 50 55.29 2.9781 0.0048 13 45 5.3 19.147 0.121 70.8 237 262 13 50 1 BD 9.5 2 10 ^m 5 seq.6 ^a 1.5 A. 2 L = BD -3.3 4 BD 8.0 5 BD 9.5 6 BD 8.		-		1 '' 1						
9134 9.1 48 37.70 2.9660 0.0050 14 32 4.5 19.090 0.124 82.3 237 R [12 49] 9135 9.06 48 37.94 2.9834 0.0039 12 14 29.0 19.090 0.125 71.8 221 327 [12 49] 9136 8.5 22 48 39.10 +2.9668 +0.0050 +14 26 32.5 +19.090 +0.124 71.8 237 331 14 48 9137 8.36 48 40.61 2.9649 0.0051 14 41 50.2 19.091 0.124 71.8 231 331 14 48 9138 8.9 48 55.95 2.9629 0.0052 14 59 57.7 19.098 0.124 80.9 231 331 744 745 14 48 9139 8.8 49 17.21 2.9842 0.0040 12 14 22.4 19.107 0.124 71.8 221 327 12 49 9140 8.5 49 31.71 2.9630 0.0053 15 6 43.5 19.114 0.123 71.8 231 331 15 47 9141 8.5 22 49 59.14 +2.976 +0.0045 +13 14 37.8 +19.126 +0.122 71.8 231 331 15 47 9143 8.0 50 10.63 2.9842 0.0041 12 23 17.9 19.131 0.122 71.8 221 327 12 49 9144 9.0 50 12.10 2.9777 0.0045 13 16 5.2 19.131 0.122 71.8 234 328 13 50 9145 8.6 50 29.37 2.9941 0.0035 11 4 12.3 19.139 0.122 71.8 234 328 13 50 9145 8.6 50 29.37 2.9941 0.0035 11 4 12.3 19.139 0.122 71.8 234 328 13 50 9146 8.6 22 50 32.18 +2.9799 +0.0044 +13 1 25.7 +19.140 +0.122 71.8 221 327 12 49 9147 7.1 50 36.47 2.9934 0.0036 11 10 52.1 19.142 0.122 70.8 218 247 11 49 9148 8.5 50 44.48 2.9862 0.0041 12 11 41.0 19.146 0.121 71.8 221 327 12 49 9149 8.07 50 47.95 2.9749 0.0048 13 45 5.3 19.147 0.121 70.8 237 262 13 50 9150 8.28 50 55.29 2.9781 0.0046 13 20 47.0 19.150 0.121 71.8 234 328 13 50			•		· 1		0.126			10 4845
9134 9.1 46 37.76 2.9864 0.0039 12 14 29.0 19.090 0.125 71.8 221 327 [12 49 9136 8.5 22 48 39.10 +2.9668 +0.0050 +14 26 32.5 +19.090 +0.124 71.8 237 331 14 48 9137 8.36 48 40.61 2.9649 0.0051 14 41 50.2 19.091 0.124 71.8 231 331 14 48 9138 8.9 48 55.95 2.9629 0.0052 14 59 57.7 19.098 0.124 80.9 231 331 744 745 14 48 9139 8.8 49 17.21 2.9842 0.0040 12 14 22.4 19.107 0.124 71.8 221 327 12 49 9140 8.5 49 31.71 2.9630 0.0053 15 6 43.5 19.114 0.123 71.8 231 331 15 47 9141 8.5 22 49 59.14 +2.9776 +0.0045 +13 14 37.8 +19.126 +0.122 71.8 234 328 13 50 9142 8.6 50 4.23 2.9814 0.0043 12 44 24.8 19.128 0.122 71.8 221 327 12 49 9143 8.0 50 10.63 2.9842 0.0041 12 23 17.9 19.131 0.122 71.8 221 327 12 49 9144 9.0 50 12.10 2.9777 0.0045 13 16 5.2 19.131 0.122 71.8 234 328 13 50 9145 8.6 50 29.37 2.9941 0.0035 11 4 12.3 19.139 0.122 89.9 744 745 10 48 9146 8.6 22 50 32.18 +2.9799 +0.0044 +13 1 25.7 +19.140 +0.122 70.8 213 327 12 49 9147 7.1 50 36.47 2.9934 0.0036 11 10 52.1 19.140 +0.122 70.8 213 327 12 49 9147 7.1 50 36.47 2.9934 0.0036 11 10 52.1 19.140 +0.122 70.8 218 247 11 49 9148 8.5 50 44.48 2.9862 0.0041 12 11 41.0 19.146 0.121 71.8 221 327 12 49 9149 8.07 50 47.95 2.9749 0.0048 13 45 5.3 19.147 0.121 70.8 237 262 13 50 9150 8.28 50 55.29 2.9781 0.0046 13 20 47.0 19.150 0.121 71.8 234 328 13 50	1		_			1 .			-	14 4892
9136 8.5 22 48 39.10						19.090	0.124	_		P
9137 8.36 48 40.61 2.9649 0.0051 14 41 50.2 19.091 0.124 71.8 231 331 744 745 14 48 9139 8.8 49 17.21 2.9842 0.0040 12 14 22.4 19.107 0.124 71.8 221 327 12.49 9140 8.5 49 31.71 2.9630 0.0053 15 6 43.5 19.114 0.123 71.8 231 331 744 745 15 47 9143 8.0 50 10.63 2.9842 0.0045 12 23 17.9 19.131 0.122 71.8 221 327 12 49 9143 8.0 50 10.63 2.9842 0.0045 12 23 17.9 19.131 0.122 71.8 221 327 12 49 9145 8.6 50 29.37 2.9941 0.0035 11 4 12.3 19.139 0.122 89.9 744 745 10 48 9146 8.6 22 50 32.18 +2.9799 +0.0044 +13 1 25.7 +19.140 +0.122 71.8 221 327 12 49 9147 7.1 50 36.47 2.9934 0.0036 11 10 52.1 19.130 0.122 70.8 21 327 12 49 9147 7.1 50 36.47 2.9934 0.0036 11 10 52.1 19.140 +0.122 70.8 21 327 12 49 9148 8.5 50 44.48 2.9862 0.0041 12 11 41.0 19.146 0.121 70.8 221 327 12 49 9149 8.07 50 47.95 2.9749 0.0048 13 45 5.3 19.140 0.121 70.8 237 262 13 50 9150 8.28 50 55.29 2.9781 0.0046 13 20 47.0 19.150 0.121 70.8 234 328 13 50 13 50 13 10 12 11 41.0 19.146 0.121 70.8 237 262 13 50 13 50 14 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15	9135	9.0	48 37.94	2.9834 0.003	9 12 14 29.0	19.090	0.125	71.8	221 327	[12 4907]
9138 8.9 48 55.95 2.9629 0.0052 14 59 57.7 19.098 0.124 80.9 231 331 744 745 14 48 9139 8.8 49 17.21 2.9842 0.0040 12 14 22.4 19.107 0.124 71.8 221 327 12 49 9140 8.5 49 31.71 2.9630 0.0053 15 6 43.5 19.114 0.123 71.8 231 331 15 47 9141 8.5 22 49 59.14 +2.9776 +0.0045 +13 14 37.8 +19.126 +0.122 71.8 234 328 13 50 9142 8.6 50 4.23 2.9814 0.0043 12 44 24.8 19.128 0.122 71.8 221 327 12 49 9143 8.0 50 10.63 2.9842 0.0041 12 23 17.9 19.131 0.122 71.8 221 327 12 49 9144 9.0 50 12.10 2.9777 0.0045 13 16 5.2 19.131 0.122 71.8 234 328 13 50 9145 8.6 50 29.37 2.9941 0.0035 11 4 12.3 19.139 0.122 89.9 744 745 10 48 9146 8.6 22 50 32.18 +2.9799 +0.0044 +13 1 25.7 +19.140 +0.122 71.8 221 327 12 49 9147 7.1 50 36.47 2.9934 0.0036 11 10 52.1 19.142 0.122 70.8 218 247 11 49 9148 8.5 50 44.48 2.9862 0.0041 12 11 41.0 19.146 0.121 71.8 221 327 12 49 9149 8.07 50 47.95 2.9749 0.0048 13 45 5.3 19.147 0.121 70.8 237 262 13 50 9150 8.28 50 55.29 2.9781 0.0046 13 20 47.0 19.150 0.121 70.8 234 328 13 50 13 50 14 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15	9136		22 48 39.10	+2.9668 +0.005	0 +14 26 32.5	+19.090	+0.124	71.8	237 331	14 4893
9139 8.8 49 17.21 2.9842 0.0040 12 14 22.4 19.107 0.124 71.8 221 327 12 49 9140 8.5 49 31.71 2.9630 0.0053 15 6 43.5 19.114 0.123 71.8 231 331 15 47 9141 8.5 22 49 59.14 $+2.9776$ $+0.0045$ $+13$ 14 37.8 $+19.126$ $+0.122$ 71.8 234 328 13 50 9142 8.6 50 4.23 2.9814 0.0043 12 44 24.8 19.128 0.122 71.8 221 327 12 49 9143 8.0 50 10.63 2.9842 0.0041 12 23 17.9 19.131 0.122 71.8 221 327 12 49 9144 9.0 50 12.10 2.9777 0.0045 13 16 5.2 19.131 0.122 71.8 234 328 13 50 9145 8.6 50 29.37 2.9941 0.0035 11 4 12.3 19.139 0.122 89.9 744 745 10 48 9146 8.6 22 50 32.18 $+2.9799$ $+0.0044$ $+13$ 1 25.7 $+19.140$ $+0.122$ 71.8 221 327 12 49 9147 7.1 50 36.47 2.9934 0.0036 11 10 52.1 19.142 0.122 70.8 218 247 11 49 9148 8.5 50 44.48 2.9862 0.0041 12 11 41.0 19.146 0.121 71.8 221 327 12 49 9149 8.07 50 47.95 2.9749 0.0048 13 45 5.3 19.147 0.121 70.8 237 262 13 50 9150 8.28 50 55.29 2.9781 0.0046 13 20 47.0 19.150 0.121 71.8 234 328 13 50		8.36	48 40.61	2.9649 0.005	1 14 41 50.2	19.091	0.124	71.8	231 331	14 4894
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$			48 55.95			19.098	0.124		231 331 744 745	14 4895
9141 8.5 22 49 59.14 $+2.9776$ $+0.0045$ $+13$ 14 37.8 $+19.126$ $+0.122$ 71.8 234 328 13 50 9142 8.6 50 4.23 2.9814 0.0043 12 44 24.8 19.128 0.122 71.8 221 327 12 49 9143 8.0 50 10.63 2.9842 0.0041 12 23 17.9 19.131 0.122 71.8 221 327 12 49 9144 9.0 50 12.10 2.9777 0.0045 13 16 5.2 19.131 0.122 71.8 234 328 13 50 9145 8.6 50 29.37 2.9941 0.0035 11 4 12.3 19.139 0.122 89.9 744 745 10 48 9146 8.6 22 50 32.18 $+2.9799$ $+0.0044$ $+13$ 1 25.7 $+19.140$ $+0.122$ 71.8 221 327 12 49 9147 7.1 50 36.47 2.9934 0.0036 11 10 52.1 19.142 0.122 70.8 218 247 11 49 9148 8.5 50 44.48 2.9862 0.0041 12 11 41.0 19.146 0.121 71.8 221 327 12 49 9149 8.07 50 47.95 2.9749 0.0048 13 45 5.3 19.147 0.121 70.8 237 262 13 50 9150 8.28 50 55.29 2.9781 0.0046 13 20 47.0 19.150 0.121 71.8 234 328 13 50							1	_		12 4909
9142 8.6 50 4.23 2.9814 0.0043 12 44 24.8 19.128 0.122 71.8 221 327 12 49 9143 8.0 50 10.63 2.9842 0.0041 12 23 17.9 19.131 0.122 71.8 221 327 12 49 9144 9.0 50 12.10 2.9777 0.0045 13 16 5.2 19.131 0.122 71.8 234 328 13 50 9145 8.6 50 29.37 2.9941 0.0035 11 4 12.3 19.139 0.122 89.9 744 745 10 48 9146 8.6 22 50 32.18 +2.9799 +0.0044 +13 1 25.7 +19.140 +0.122 71.8 221 327 12 49 9147 7.1 50 36.47 2.9934 0.0036 11 10 52.1 19.142 0.122 70.8 218 247 11 49 9148 8.5 50 44.48 2.9862 0.0041 12 11 41.0 19.146 0.121 71.8 221 327 12 49 9149 8.07 50 47.95 2.9749 0.0048 13 45 5.3 19.147 0.121 70.8 237 262 13 50 9150 8.28 50 55.29 2.9781 0.0046 13 20 47.0 19.150 0.121 71.8 234 328 13 50 13 50 1 BD 9.5 2 10 $^{\circ}$ 5 seq. 63 1.5 A. 3 L = BD -3.3 4 BD 8.0 5 BD 9.5 6 BD 8.	9140	8.5	49 31.71	2.9630 0.005	3 15 6 43.5	19.114	0.123	71.8	231 331	15 4729
9143 8.0 50 10.63 2.9842 0.0041 12 23 17.9 19.131 0.122 71.8 221 327 12 49 9144 9.0 50 12.10 2.9777 0.0045 13 16 5.2 19.131 0.122 71.8 234 328 13 50 9145 8.6 50 29.37 2.9941 0.0035 11 4 12.3 19.139 0.122 89.9 744 745 10 48 9146 8.6 22 50 32.18 $+2.9799 +0.0044 +13$ 1 25.7 $+19.140 +0.122$ 71.8 221 327 12 49 9147 7.1 50 36.47 2.9934 0.0036 11 10 52.1 19.142 0.122 70.8 218 247 11 49 9148 8.5 50 44.48 2.9862 0.0041 12 11 41.0 19.146 0.121 71.8 221 327 12 49 9149 8.07 50 47.95 2.9749 0.0048 13 45 5.3 19.147 0.121 70.8 237 262 13 50 9150 8.28 50 55.29 2.9781 0.0046 13 20 47.0 19.150 0.121 71.8 234 328 13 50 $\frac{1}{1}$ BD 9.5 $\frac{1}{1}$ BD 9.5 $\frac{1}{1}$ 10.0041 $\frac{1}{1}$ L = BD -3° 3 $\frac{1}{1}$ BD 8.0 $\frac{1}{1}$ BD 9.5 $\frac{1}{1}$ BD 9.5 $\frac{1}{1}$ 10.0041 $\frac{1}{1}$ BD 9.5 $\frac{1}{1}$ 10.0041 $\frac{1}{1}$ BD 9.5 $\frac{1}{1}$ 10.0041 $\frac{1}{1}$ BD 9.5 $\frac{1}{1}$ 10.0045 $\frac{1}{1}$ BD 9.5 $\frac{1}{1}$ 10.0046 $\frac{1}{1}$ 11.50 0.121 71.8 234 328 $\frac{1}{1}$ 3.50	1		=	I L		1	+0.122	-		13 5020
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		_ 1			-	1 -	0.122			12 4912
9145 8.6 50 29.37 2.9941 0.0035 11 4 12.3 19.139 0.122 89.9 744 745 10 48 9146 8.6 22 50 32.18 $+2.9799$ $+0.0044$ $+13$ 1 25.7 $+19.140$ $+0.122$ 71.8 221 327 12 49 9147 7.1 50 36.47 2.9934 0.0036 11 10 52.1 19.142 0.122 70.8 218 247 11 49 9148 8.5 50 44.48 2.9862 0.0041 12 11 41.0 19.146 0.121 71.8 221 327 12 49 9149 8.07 50 47.95 2.9749 0.0048 13 45 5.3 19.147 0.121 70.8 237 262 13 50 9150 8.28 50 55.29 2.9781 0.0046 13 20 47.0 19.150 0.121 71.8 234 328 13 50 13 50 1 BD 9.5 2 10^{m} 5 seq. 6 11 5 A. 3 L = BD -3^{n} 3 4 BD 8.0 5 BD 9.5 6 BD 8.	- 1			1		19.131	0.122			12 4914
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$			_	1	-	1				13 5022
9147 7.1 50 36.47 2.9934 0.0036 11 10 52.1 19.142 0.122 70.8 218 247 11 49 148 8.5 50 44.48 2.9862 0.0041 12 11 41.0 19.146 0.121 71.8 221 327 12 49 149 8.07 50 47.95 2.9749 0.0048 13 45 5.3 19.147 0.121 70.8 237 262 13 50 8.28 50 55.29 2.9781 0.0046 13 20 47.0 19.150 0.121 71.8 234 328 13 50 1 BD 9.5 2 10^{+0} 5 seq. 68 1.5 A. 3 L = BD -3.3 4 BD 8.0 5 BD 9.5 6 BD 8.	9145	ช.6	50 29.37	2.9941 0.003	5 11 4 12.3	19.139	0.122	89.9	744 745	10 4852
$ \begin{array}{ c c c c c c c c c c c c c c c c c c c$	1			1 1		+19.140	+0.122			12 4916
9149 8.07 50 47.95 2.9749 0.0048 13 45 5.3 19.147 0.121 70.8 237 262 13 50 9150 8.28 50 55.29 2.9781 0.0046 13 20 47.0 19.150 0.121 71.8 234 328 13 50 1 BD 9.5 2 10 m 5 seq. 6* 1.5 A. 3 L = BD -3.3						1		-		11 4904
9150 8.28 50 55.29 2.9781 0.0046 13 20 47.0 19.150 0.121 71.8 234 328 13 50 1 BD 9.5 2 10 m 5 seq. 6° 1'5 A. 3 L = BD -3.3 4 BD 8.0 5 BD 9.5 6 BD 8.	11 1	_	_	1	_	1	1			12 4917
¹ BD 9.5 ² 10 ^m .5 seq. 6 ⁸ 1.5 A. ⁸ L = BD -3.3 ⁴ BD 8.0 ⁵ BD 9.5 ⁶ BD 8.				1		1	0.121	-		13 5024
¹ BD 9.5 ² 10 ^m .5 seq. 6 ⁸ 1!5 A. ⁸ L = BD -3.3 ⁴ BD 8.0 ⁵ BD 9.5 ⁶ BD 8.	9150	8.28	50 55.29	2.9781 0.004	6 13 20 47.0	19.150	0.121	71.8	234 328	13 5025
⁷ BD 7.5 BD 7.5		1 B	D 9.5	10 ^m 5 seq. 6 ^s 1!5 A	* L = BI) —3 : 3	4 B	D 8.0	⁵ BD 9.5	⁶ BD 8.8
	·	7 BD 7	.5 8 BD 7.	5						

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec. Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B.D.
9151	7.81	22h 50m 55540	+2.9985 +0.0033	+10°31'39"5	+19:150	+0.122	70.3	138 245	10°4853
9152	8.1	50 59.95	2.9678 0.0053		19.152	0.120	71.8	231 331	14 4902
9153	8.8	51 26.50	2.9979 0.0034	10 40 55.8	19.164	0.121	82.2	5 Beob.	10 4854
9154	8.7	51 41.13	2.9658 0.0055		19.170	0.119	71.8	231 331	15 4734
9155	7.9	51 42.50	2.9820 0.0045	12 56 30.7	19.170	0.120	71.8	221 327	12 4919
9156	8.8	22 51 47.41	+2.9718 +0.0051	+14 22 0.7	+19.173	+0.119	71.8	231 331	14 4904
9157	9.0	51 53.46	2.9742 0.0050	•	19.175	0.119	70.8	237 262	13 5027
9158	8.6	51 54.40	2.9704 0.0052		19.176	0.119	71.8	231 331	14 4905
9159	8.2	52 0.72	2.9744 0.0050		19.178	0.119	70.8	237 262	13 5028
9160	8.o ²	52 5.14	2.9991 0.0034	10 37 0.7	19.180	0.120	70.3	138 245	10 4856
9161	8.28	22 52 18.12	+2.9939 +0.0038	+11 23 2.2	+19.186	+0.119	70.8	218 247	11 4910
9162	8.34	52 19.98	2.9941 0.0038		19.187	0.119	70.8	218 247	11 4911
9163	8.7	52 22.16	2.9798 0.0047	13 22 37.8	19.187	0.118	71.8	234 328	13 5029
9164	8.7	52 28.69	2.9827 0.0045		19.190	0.118	80.9	221 327 744 748	12 4921
9165	8.7	52 40.74	2.9677 0.0055	15 6 50.7	19.195	0.117	71.8	231 331	15 4737
9166	6.2	22 52 56.65	+2.9969 +0.0037	+11 3 39.4	+19.202	+0.118	70.3	138 245	10 4859
9167	8.5	53 2.03	2.9937 0.0039		19.204	0.118	70.8	218 247	11 4913
9168	8.7	53 21.66	2.9838 0.0046		19.212	0.117	80.9	221 327 744 748	12 4924
9169	8.4	53 26.88	2.9857 0.0045		19.215	0.117	83.0	5 Beob.	12 4925
9170	7.8	53 38.89	2.9828 0.0047	1	19.220	0.116	71.8	234 328	13 5033
9171	9.1	22 53 40.79	+2.9993 +0.0036	+10 49 2.8	+19.220	+0.117	70.3	138 245	10 4861
9172	8.9	53 47.94	2.9857 0.0045	12 47 58.1	19.223	0.116	71.8	221 327	12 4926
9173	8.9	53 49.63	3.0019 0.0034		19.224	0.117	70.3	138 245	10 4862
9174	7.9	53 56.31	2.9827 0.0047	1	19.227	0.115	71.8	234 328	13 5034
9175	8.7	54 2.28	2.9945 0.0040	11 34 11.1	19.229	0.116	70.8	218 247	11 4914
9176	8.9	22 54 2.63	+2.9779 +0.0051	+13 57 31.1	+19.230	+0.115	70.8	237 262	13 5035
9177	9.0	54 4.66	2.9804 0.0049	13 37 3.9	19.230	0.115	71.8	234 328	13 5036
9178	8.0	54 5.84	2.9824 0.0048	13 19 50.5	19.231	0.115	82.8	5 Beob.	13 5037
9179	7.25	54 18.57	2.9864 0.0046	12 47 55.7	19.236	0.115	71.8	221 327	12 4928
9180	8.8	54 19.14	2.9763 0.0052	14 14 43.1	19.236	0.114	70.8	237 262	14 4910
9181	8.8	22 54 35.07	+2.9718 +0.0056	+14 56 17.0	+19.243	+0.114	71.8	231 331	14 4911
9182	8.3	54 38.83	2.9714 0.0056		19.244	0.114	71.8	231 331	14 4912
9183	8.3	54 45.17	2.9968 0.0039	11 21 27.1	19.247	0.115	70.8	218 247	11 4918
9184	8.7	54 45-35	2.9784 0.0052		19.247	0.114	70.8	237 262	13 5039
91856	7.5	55 9.00	2.9778 0.0053		19.257	0.113	80.4	237 262 744 748	14 4916
9186	8.3	22 55 31.98	+2.9794 +0.0052	+14 2 53.2	+19.266	+0.112	90.5	744 797 798 799	13 5041
9187	9.1	55 40.96	2.9747 0.0056		19.270	0.112	71.8	231 331	14 4919
9188	8.9	55 46.86	3.0025 0.0036		19.272	0.113	70.5	138 218 245 247	
9189	9.1	55 48.14	2.9793 0.0053		19.273	0.112	70.8	237 262	14 4920
9190	8.8	55 57.49	2.9948 0.0042		19.276	0.112	70.8	218 247	11 4921
9191	8.8	22 56 19.93	_ [Î	+19.285		71.8	1	
9191	9.0	56 38.35	+2.9728 +0.0058 2.9772 0.0055		19.293	0.110	71.8	231 331	15 4750
9192	9.1	56 55.37	3.0037 0.0037		19.293	0.110	89.9	231 331 744 748	14 4924 10 4870
9194	8.9	57 16.68	2.9821 0.0053		19.299	0.109	70.8	237 262	13 5049
9195	8.0	57 29.92	3.0009 0.0040		19.313	0.110	70.8	218 247	11 4926
11			1 . 1 .	:	I		_		l i
9196	8.7	22 57 37.79	+3.0061 +0.0036		+19.316		70.3	138 245	10 4873
9197	8.9	57 42.12	2.9745 0.0059		19.318	801.0	71.8	231 331	15 4755
9198	8.8 8.2	57 43.95	2.9748 0.0059		19.319	0.108	71.8	231 331	15 4756
9199 9200	8.3 7.8	57 56.75 58 3.75	2.9952 0.0045 3.0061 0.0037		19.324	0.109	71.8 70.3	221 327	12 4932
9200			-					138 245	10 4874
	1 7	.o 8.7; BD 8.7	⁹ BD 8.5	BD 8.9	BD 8.8	• B	3D 7.7	6 9 ^m 5 seq. 14.5 0.2	A.

Nr.	Gr.	A.R	2. 1	1875	Praec.	Var. saec.	Dec	d. 18	875	Praec.	Var. saec.]	Ep.		Zo	nen		В	. D.
9201	8.7	22h 5	8=	15:79	+2:9849	+0.0053	+136	47'	14.6	+19:331	+0.108	7	1.8	234	328	-		130	5051
9202	2.0	5	8	32.12	2.9804	0.0056	14	31	58.9	19-337	0.107			Fu	nd. C	at.		14	4926
9203	8.9	5	9	0.13	3.0088	0.0036	10	13	40.5	19.348	0.107		7.8	138		530	597	10	4877
9204	7.61	5	9	14.06	2.9864	0.0053	13	46	26.2	19.353	0.106		1.8	234	328			13	5053
9205	7.03	5	9	19.49	2.9832	0.0056	14	17	5.0	19.355	0.106	7	0.8	237	262				4929
9206	8.4	22 5	9	20.10	+3.0069	+0.0038	+10	35	1.8	+19.356	+0.106	7	0.5	138	218	245	247	10	4881
9207	10.13	5	9	20.52	2.9856	0.0054	13	54	20.8	19.356	0.106	8	4-5	327	748	797		112	5055 i
*9208	10.4	5	9	20.91	2.9856	0.0054	13	54	49.1	19.356	0.106	-	0.5	748	797	799		1.3	3-33
9209	8.84	_	9	21.25	2.9847	0.0055	14			19.356	0.106	-	0.8	237	262			_	5054
9210	8.8	5	9	31.47	3.0070	0.0038	10	35	43.1	19.360	0.106	7	0.5	138	218	247		l	4882
9211	8.86	22 5	9	55.36	+2.9984	+0.0045	+12		45.2	+19.369	+0.105	_	3-4	327	R				4930]
9212	8.37		0	41.75	2.9998	0.0045			51.6	19.387	0.104		0.3	218		744	745	-	4932
9213	9.08	ľ	0	57.89	2.9997	0.0046	I 2		4.4		0.103		1.8	22 I	327			-	4935]
9214	8.8		I -	4.08	2.9837	0.0058			45.4	19.395	0.102		1.8	231	261	322			4932
9215	8.6		t	13.43	3.0055	0.0042	11	7	51.0	19.398	0.103	•	0.6	141		247	250		4938
9216	8.8			13.66	+3.0019	+0.0045			29.6	+19.398	+0.103	•	0.8		Beob.				4939
9217	8.9		I	24.06	3.0099	0.0038			35.8	19.402	0.103		0.4			245	256		4885
9218	7.9		I	32.87*	3.0006	0.0046		_	51.4	19.406	0.102		1.1		Beob.				4940
9219	9.0		2	7.12	2.9986	0.0049			59.8	19.418	0.101		0.4	143 221	255	258	225	l	4939
9220	7.9°		2	13.19	2.9949	0.0052	13	3	13.8	19.420	0.101	· '	1.3			258		' -	4940
9221	9.2	. •	2	•	+2.9952	+0.0052	+13			+19.424	+0.100		1.3	231		258	327		4941
9222	8.610		2	28.95	2.9841	0.0060		-	14.3	19.426	0.100		1.8	261	322				4935]
9223	8.011		2	30.64	3.0120	0.0038		16	•••	19.427	0.101	-	7.8	136		530	597		4887
9224	8.7 8.7		2 2	41.51	2.9844	0.0061		52	-	19.431	0.099	-	8.1	261 141	322 256				4936
9225			•	49-97	3.0023				50.5	19.434	0.100	-	0.4						4943
9226	8.7	_	3	0.03	+3.0064	+0.0044	+11			+19.437	+0.100		0.4	141	256				4945
9227	8.7		3	26.56	2.9876	0.0059		-	40.3	19.447	0.098		1.8	261	322				4937
9228	8.7		3	38.52	3.0086	0.0043	11	4	3.7	19.451	0.098		0.4	141	256			10	4891
9229	9.2 6.9 ¹²		3	41.39 43.59*	2.9927 2.9927	0.0056 0.0056	-	45 45	6.8 6.7	19.452	0.098	l .	9.9 0.4	744 239	745 258	744	745	-	5059
'			J			_	_		•	19.453			•						1
9231	9.0	_	3	54-55	+3.0091	+0.0043	+11	2		+19.457	+0.098		1.0	136	256	744	745		4892
9232	7.9 ¹⁸ 9.1		4	11.45 8.16	3.0146 2.9983	0.0039	10	8	18.5	19.463	0.098	_	7.8 0.8	136	251 258	530	597		4894
9233 9234	8.8		5 5	44.72	2.9976	0.0054	13	7 23		19.482	0.095		9.9	239 744	745			_	5064 5066
9235	8.7		5 5	48.88	2.9876	0.0064	15	_	8.0	19.496	0.094	_	9.9	744	745				4777
	-		_	•				-											
9236	8.5 8.9	23	5 6	49.66	+2.9905 2.9918	0.0061				+19.497	+0.094		1.8 9.9	261 745	-				4942
9237 9238	8.4		6	0.56 3.17	3.0107	0.0045		-	13.2 15.0		0.094		9.9 0.4		748 256				4943 4951
9239	8.9			11.62	3.0106	0.0045			55.8	19.504			0.4						4952
9240	8.3		6		3.0160	0.0041			26.2	19.507	0.094		7.8	-	-	530	597		4899
9241	8.9	23	6	_	+2.9950	+0.0059			25.6				o.8		258				l
9242	8.9	-	6		3.0073	0.0049	_		44.6	+19.507 19.513	+0.093 0.093		0.4	ľ	255			3	5070
9243	9.0		6	38.32	3.0074	0.0049			18.4	19.513	0.093	_	2.4	255				11	4955
9244	8.6			52.68	3.0110	0.0046		-	18.6	19.518	0.093		0.4		256			11	4957
9245	6.814		7	-	3.0162	0.0042			6.6	19.523	0.092		0.2		141	251			4902
9246	8.515	23	7	21.03	+2.9927	+0.0063	+14	38	14.2	+19.527	+0.091	١,	т.8	261	322			14	4949
9247	8.4		7		3.0048	0.0052			10.1	19.528			0.1			744	745	l .	4951
9248	7.8		-	33.50	2.9927	0.0063		-	23.9	19.531	!		1.8		322				4952
9249	8.7		7	34.61	3.0141	0.0044			42.5	19.532			0.4		251				4903
9250	8.7		7	41.94	3.0173	0.0041	10	17	49.2	19.534	0.091	1 7	9.8	_	Beob.			10	4904
1	1 B	D 8.1		8 BD 7.	.6 8 a.	6 10.5 10	.2; Q ^m 4	, pr	aec. 7	2!6 B.	4 BD 9.	3	• BD	9.5	6	Nur Z	. 327	; B D	9.4
	7 BD 8	.8		8 BD	9.5	9 7.3 8	.o 8.o				10 BD			îı B	D 7.0) -	1	BD	7.7
	18 8.2	7.2 8.3	7	.9	14 7.5 7.	o 6.0; BI	6.2		16 BI	9.0									-
B!																			

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
9251	8.8	23 ^h 7	™ 46 . 93	+2:9968	+050060	+14° 1' 6.9	+19.536	+0.090	70.8	239 258	13° 5074
9252	9.2	7	_	3.0023	0.0055	13 3 57.4	19.539	0.090	78.8	143 255 R	[12 4952]
9253	8.5	8	18.54	2.9947	0.0063	14 31 52.1	19.546	0.089	71.8	261 322	14 4953
9254	8.5	8	19.88	3.0083	0.005,1	12 4 31.4	19.547	0.090	70.4	141 256	11 4962
9255	8.2	8	25.02*	3.0031	0.0055	13 2 32.1	19.548	0.089	8o. t	143 255 744 745	12 4954
9256 ¹	9.3	23 8	27.23	+3.0060	+0.0053	+12 31 37.0	+19.549	+0.089	90.1	744 745 748 797	12 4955
9257	8.8	8		3.0006	0.0058	13 35 23.1	19.555	0.089	70.8	239 258	13 5077
9258	8.7	8		3.0020	0.0057	13 20 30.3	19.556	0.089	70.8	239 258	13 50782
9259	8.8	8		3.0080	0.0052	12 15 14.7	19.557	0.089	70.4	143 255	12 4956
9260	8.23	9		3.0109	0.0049	11 45 21.0	19.560	1 -	70.4	141 256	11 4966
9261	9.1	22 0	7 41	+20155	+0.0045				70.4		
9262	8.9	23 9	• •	+3.0155	0.0062	+10 55 12.2 14 20 34.1	+19.562 19.568	1	70.4 71.8	136 251 261 322	10 4906
9263	8.7	9		2.9974	0.0063	14 26 6.0	1	1 -	71.8	261 322 261 322	14 4959 14 4961
9264	8.6	9	-	3.0100	0.0051	12 3 41.9	19.573	1 -	83.2	1 . ĭ	11 4967
9265	8.8	9		3.0150	0.0031	11 8 36.5	19.574		70.4	143 744 745 141 256	11 4968
		,	45.02	3.0130	0.0047	11 0 30.3					
9266	8.8	23 10		+3.0111	+0.0051	+11 59 54.1	+19.585	1	80.2	141 256 745 748	
9267	8.8	10	29.49	3.0026	0.0060	13 39 28.7	19.588	0.085	70.8	239 258	13 5084
9268	8.4	11	4.44	3.0016	0.0062	14 0 44.9	19.599	0.084	80.4	239 258 744 745	1
9269	8.5	11	31.58	3.0076	0.0057	12 57 40.7	19.607	0.084	70.4	143 255	12 4963
9270	8.6	11	42.90	2.9985	0.0066	14 46 51.2	19.611	0.083	71.8	261 322	14 4966
9271	8.5	23 11	51.74	+3.0026	+0.0062	+14 1 44.9	+19.614	+0.083	70.8	239 258	13 5089
9272	8.4	11	54.25	2.9980	0.0067	14 55 14.2	19.614	0.083	71.8	261 322	14 4967
9273	9.0	11	57.63	3.0095	0.0056	12 42 48.0	19.615	0.083	90.2	745 748 797	12 4966
9274	8.4	12	6.63	3.0161	0.0050	11 26 17.0	19.618	0.083	70.4	141 256	11 4977
9275	8.8	12	14.45	3.0080	0.0058	13 4 2.9	19.620	0.082	70.4	143 255	12 4968
9276	9.2	23 12	44.29	+3.0034	+0.0063	+14 6 34.9	+19.629	+0.081	89.9	744 745	[14 4970]
9277	8.44	12		3.0034	0.0064	14 7 21.4	19.630	180.0	82.4	5 Beob.	14 4971
9278	8.7	12		3.0203	0.0047	10 46 55.7	19.633	0.082	70.4	136 251	10 4913
9279	8.7	12		3.0197	0.0048	10 54 43.2	19.634	0.081	70.4	136 251	10 4914
9280	9.0	13		3.0154	0.0052	11 49 39.5	19.637	0.081	82.4	256 R	[11 4981]
9281	8.75	23 13	F2 44		+0.0048		+19.650	+0.080	70.4	136 251	10 4918
9282	9.0	23 I3 I3		3.0161	0.0053	+10 52 1.0 11 52 45.3	19.651	0.079	70.4	141 256	11 4983
9283	9.6 ⁸	14		3.0126	0.0057	12 40 54.8	19.656	0.079	80.1	143 255 744 745	
9284	7.5 ⁷	14		3.0047	0.0066	14 21 52.4	19.660	0.078	80.9	261 322 744 745	I 1
9285	8.4	14		3.0086	0.0062	13 37 48.7	19.664	0.078	70.8	239 258	13 5096
				-			1			_	
9286	8.6	23 15		-	+0.0053		1	1 1	70.4	141 256	11 4985
9287	8.4		21.63	3.0149	0.0057	12 30 9.6	19.675	0.077	80.1	143 255 744 745	
9288	8.8		51.39	3.0247	0.0048	10 31 42.4	19.683	1	70.4	136 251	[10 4923]
9289	8.9	16	•	3.0164	0.0057	12 21 42.9	1	1	70.4	143 255	12 4975
9290	8.3		21.71	3.0253	0.0048	10 30 49.9	19.692	0.075	70.4	136 251	10 4926
9291	9.0	23 16		+3.0207	+0.0053	+11 30 44.8	1 -	+0.075	70.4	141 256	11 4992
9292	8.4		31.04	3.0061	0.0069	14 41 19.2		0.074	71.8	261 322	14 4979
9293	9.3		44.67	3.0131	0.0062	13 15 39.5			89.9	744 745	13 5101
9294	8.9		45.65	3.0148		12 53 34.3	1 -	1	82.4	5 Beob.	12 4977
9295	5.68	16	46.34	3.0206	0.0054	11 37 43.3	19.699	0.074	70.4	141 256	11 4993
9296	8.6	23 16	55.38	+3.0203	+0.0054	+11 45 7.4	+19.701	+0.074	70.4	143 255	11 4994
9297	9.0	_	5.82	3.0261	0.0048	10 29 52.4		1 1	70.4	136 251	10 4928
9298	9.0		17.76	3.0045	0.0072	15 17 7.2	1	1 1	71.8	261 322	15 4817
9299	8.99		19.01	3.0115	0.0065	13 47 38.2	1	0.073	70.8	239 258	[13 5104]
9300	9.2	17	27.91	3.0116	0.0065	13 49 0.0	19.710	0.073	82.4	258 R	
ti	1 D	n] (o <u>=</u> 6	IOME 35	. racol n	900 684 T	'a	RD ±287	3 RT	777 4	8.7 8.9 7.8 8.1 8.5	. BD oo

¹ Dpl. (9^{m6} 10^{m5} 5 25st 125st) praec. 6st 4 1^t 3 A.

² L = BD +3^s 7

³ BD 7.7

⁴ 8.7 8.9 7.8 8.1 8.5; BD 9.0

⁵ BD 9.2

⁶ BD 9.1

⁷ 7.5 8.5 7.1 7.0

⁸ 6.3 5.0; röthlich

⁹ BD 9.5

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var. saec.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
9301	8.9	23 ^h 17 ¹	40.57	+3:0216	+0.0054	+11°39'13"9	+19.713	+0.072	70.4	141 256	11°4998
9302	8.81		45.42	3.0269	0.0048	10 28 32.3	19.715	0.073	70.4	136 251	10 4931
9303	8.9	17	50.95	3.0083	0.0069	14 39 42.1	19.716	0.072	71.8	261 322	14 4986
9304	9.0	18	1.72	3.0274	0.0048	10 26 10.1	19.719	0.072	70.4	136 251	10 4932
9305	7.9	18	6.70	3.0126	0.0065	13 47 36.9	19.720	0.071	70.8	239 258	13 5105
9306	9.4	23 18	50.67	+3.0276	+0.0050	+10 35 44.4	+19.732	+0.070	89.9	745 748	10 4934
9307	8.8	18	59.10	3.0073	0.0073	15 15 52.1	19.734	0.070	71.8	261 322	15 4822
9308	8.1	19	8.35	3.0087	0.0072	15 0 8.1	19.736	0.069	71.8	261 322	14 4990
9309	8.7	19		3.0183	0.0061	12 49 2.9	19.737	0.070	70.4	143 255	12 4982
9310	9.2	20		3.0203	0.0061	12 43 42.5	19.755	0.067	90.5	748 797 798	12 4985
*9311	9.0	23 20	22.42	+3.0129	+0.0070		l	+0.067	71.8	261 322	l k
9312	9.0	25 20	-	3.0289	0.0051	+ 14 27 31.4 10 40 54.7	+19.755 19.756	0.067	90.5	748 797 798	14 4993
9313	8.8		44.97	3.0304	0.0050	10 24 27.1	19.751	0.067	70.4	136 251	10 4935 10 4936
9314	8.3	20		3.0221	0.0060	12 25 29.8	19.761	0.067	70.4	143 255	12 4986
9315	9.0	21	2.80	3.0273	0.0054	11 14 52.5	19.765	0.066	70.4	143 256 141 256	11 5004
11											
*9316	7.7	23 21	36.54	+3.0311	+0.0051	+10 26 55.1	+19.774	+0.065	70.4	136 251	10 4938
9317	8.4	21	45.96	3.0220	0.0062	12 44 44.3	19.776	0.065	70.4	143 255	12 4989
9318	8.8	22	3.83	3.0186	0.0067	13 40 30.8	19.780	0.064	70.8	239 258	13 5115
9319	8.9	22	•	3.0287	0.0055	11 15 26.9	19.784	0.064	76.9	141 256 748	11 5007
9320	8.7	22	26.47	3.0305	0.0053	10 49 26.1	19.786	0.064	70.4	136 251	10 4939
9321	8.7	23 22	26.66	+3.0221	+0.0064	+12 57 4.2	+19.786	+0.063	70.4	143 255	12 4992
9322	8.9	22	32.62	3.0217	0.0064	13 5 7.4	19.787	0.063	70.8	239 258	12 4993
9323	8.8	22	33.11	3.0159	0.0072	14 31 10.3	19.787	0.063	71.8	261 322	14 4998
93242	8.7	22	43.60	3.0234	0.0063	12 42 19.8	19.789	0.063	82.4	5 Beob.	12 4994
9325	8.9	22	44.07	3.0165	0.0072	14 26 49.0	19.790	0.063	71.8	261 322	14 4999
9326	8.8	23 22	49.41	+3.0279	+0.0057	+11 35 44.6	+19.791	+0.063	70.4	141 256	11 5008
9327	5.0	22	50.04	3.0261	0.0060	12 4 15.5	19.791	0.063		Fund. Cat.	11 5009
9328	8.6	22	56.03	3.0198	0.0068	13 42 1.3	19.793	0.062	70.8	239 258	13 5117
9329	8.68	23	4.63	3.0336	0.0050	10 13 24.6	19.795	0.063	87.3 87.1	6728 676 732	[10 4941]
9330	8.5	23	26.37	3.0297	0.0056	11 20 12.8	19.800	0.062	70.4	141 256	11 5010
9331	8.6	23 23	30.64	+3.0225	+0.0066	+13 11 57.2	+19.801	+0.061	70.8	239 258	13 5120
9332	8.5	23		3.0311	0.0055	10 59 24.1	19.801	0.062	70.4	141 256	10 4942
9333	9.2	23	42.43	3.0274	0.0060	12 0 10.8	19.803	0.061	82.4	255 R	[11 5012]
9334	8.8	23	47.06	3.0213	0.0068	13 36 49.3	19.804	0.061	70.8	239 258	13 5121
9335	9.0	23	52.89	3.0227	0.0066	13 17 16.5	19.806	0.061	70.8	239 258	13 5122
9336	9.0	23 24	13.39	+3.0348	+0.0051	+10 13 16.5	+19.810	+0.060	82.4	251 R	[10 4943]
9337	8.8	34	21.10*	3.0283	0.0060	11 58 40.5	19.812	0.060	80.4	143 255 748 802	
9338	8.14	25	1.45	3.0357	0.0051	10 11 48.2	19.821	0.059	80.2	5 Beob.	10 4945
9339	8.7	_	23.30	3.0234	0.0069	13 38 45.4	19.826	-	70.8	239 258	13 5129
9340	9.1		45.47	3.0270	0.0065	12 48 6.3	19.831	0.057	70.4	143 255	12 4999
9341	8.6	23 25		+3.0342	1	+10 49 38.0	+19.831				
9341	8.7	23 25		3.0219	+0.0055 0.0073	14 16 46.2	19.833	+0.057	70.4 71.8	136 141 251 256 261 322	10 4947 14 5006
9343	8.4	26 26	-	3.0357	,	10 29 18.0	19.833	0.057	71.6 70.4	136 256	10 4948
9343	8.3		15.02	3.0366	•	10 17 15.7	19.837	0.057	81.3	6 Benb.	10 4948
9345	8.8	26		3.0261	'	13 17 11.0	19.839	0.056	70.8	239 258	13 5130
				1		-		1			[
9346	8.8 8.8	23 26		+3.0208	+0.0076	+14 48 1.5	+19.841	+0.056	71.8	261 322	14 5007
9347	9.1	26 26	37.17	3.0352	0.0055	10 49 11.2	19.842	0.056	85.6	256 748 802 805	
9348 9349	9.1 8.6 ⁵	27	53·53°	3.0287	o.oo65 o.oo66	12 44 26.1 12 43 59.1	19.845		80.4	143 255 748 802	
9350	8,6	27			1 1		19.849		70.4 70.4	143 255 141 256	12 5004 10 4953
3330											1 10 4955
	ıВ	D 9.3	³ 9 ^m	5 praec. 1	2* 2!5 B.	8 BD 9.1	4 7.7	8.6 8.5	7.7 8.2	5 BD 9.1	

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Praec.	Var.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B. D.
9351	8.4	23 ^h 28 ^m 1:52	+3.0338	1 800:04	+11°40′38#1	+19.859	+0.053	70.4	141 256	I I° 5020
9352	9.1	28 11.92	3.0217	0.0079	15 16 39.3	19.861	0.052	71.8	261 322	15 4846
9353¹	9.3	28 21.81	3.0352	0.0060	11 23 5.8*	19.863	0.052	92.2	748 806 R	11 5021
9354	8.5	28 23.74	3.0336	0.0062	11 51 37.9	19.864	0.052	70.4	141 256	11 5022
9355	8.9	28 36.24	3.0227	0.0079	15 11 7.2	19.866	0.052	71.8	261 322	15 4849
9356	8.7	23 28 38.00	+3.0335	+0.0063	+11 59 18.5*	+19.867	+0.052	70.4	141 256	11 5025
9357	8.7	28 39.09	3.0282	0.0071	13 34 49.0	19.867	0.052	70.8	239 258	13 5137
9358	8,6	28 40.00	3.0276	0.0072	13 45 14.4*	19.867	0.052	80.6	239 258 748 805	13 5138
9359	7.5	28 51.42	3.0338	0.0063	11 58 21.7	19.869	0.051	70.4	141 256	11 5026
9360	7.1	28 55.58	3.0395	0.0054	10 16 4.8	19.870	0.051	81.3	6 Beob.	10 4958
9361	8.83	23 28 58.41	+3.0260	+0.0075	+14 21 50.8	+19.871	+0.051	71.8	261 322	14 5010
9362	7.7	29 17.95	3.0280	0,0073	13 54 8.8	19.875	0.050	70.8	239 258	13 5140
9363	8.6	29 25.01	3.0400	0.0055	10 17 4.3	19.876	0.051	81.3	6 Beob.	10 4959
9364	8.9	29 27.90	3.0395	0.0055	10 27 16.3	19.877	0.050	70.4	136 251	10 4960
9365	8.8	29 33.31	3.0295	0.0071	13 33 58.1	19.878	0.050	70.8	239 258	13 5142
B 1			1 1				·			
9366³ 9367	8.9 9.2	23 29 34.96 29 40.97	+3.0360 + 3.0272	1600.0 1	+11 34 13.4	+19.878 19.879	+0.050	70.4 90.9	141 256 802 805	11 5028
9368	9.2 8.4	29 40.97 29 41.86	3.0272	0.0079	14 19 30.1 15 0 8.9	19.879	0.050	71.8	261 322	14 5013
9369	8.8	29 51.60	3.0230	0.0079	12 41 14.5	19.881	0.030	70.4	143 255	12 5006
9370	8.7	29 52.51	3.0278	0.0075	14 13 42.0	19.881	0.049	71.8	261 322	14 5015
i I									_	
9371	8.8	23 30 34.23	+3.0300 +		+13 50 46.6	+19.889		70.8	239 258	13 5143
9372	8.8	30 36.32	3.0261	0.0080	15 6 37.3	19.889	0.048	90.9	802 805	14 5016
9373	7.9	30 37.44	3.0411	0.0055	10 19 23.6 12 48 33.0	19.890	0.048	80.4	5 Beob.	10 4963
9374	8.7 9.0	30 38.97	3.0334	0.0068	10 56 2.9	19.890	0.048	70.4 70.4	143 255 136 141 251 256	12 5007 10 4964
9375	ı ı	30 47.41	3.0394		•		' '		1	i
9376	8.4	23 30 48.75	1	+0.0073	+13 45 42.3	+19.892		80.8	239 258 802 806	1 , , , ,
9377	8.4	30 49.70	3.0296	0.0075	14 5 15.9	19.892	0.048	71.5	258 261 322	13 5145
9378	8.9	31 10.25	3.0286	0.0078	14 34 17.3	19.896	0.047	72.2	261 322 338	14 5017
9379	9.0	31 25.45	3.0329	0.0072	13 19 21.5*	19.899	0.047	70.8	239 258	13 5146
9380	9.1	31 34.59	3.0404	0.0059	10 54 3.4	19.900	0.046	70.4	141 256	10 4969
9381	8.14	23 31 41.80	+3.0367	_	+12 11 17.0	+19.902	'	70.4	143 255	12 5008
9382	8.7	31 43.25	3.0412	0.0058	10 40 51.5	19.902	0.046	70.4	136 251	10 4970
9383	9.0	31 57.66	3.0383	0.0064	11 45 20.8	19.904	0.046	70.4	141 256	11 5035
9384	8.9	32 18.59	3.0328	0.0074	13 45 34.8	19.908	0.045	70.8	239 258	13 5147
9385	8.8	32 22.14	3.0298	0.0080	14 46 56.6	19.909	0.045	72.2	261 322 338	14 5020
9386	8.9	23 32 25.20	+3.0405		+11 10 55.8	+19.909	+0.045	70.4	141 256	11 5037
9387	7.5	32 33.17	3.0397	0.0063	11 30 8.7	19.911	'	70.6	143 255 256	11 5038
9388	9.0	32 46.42	3.0295	0.0082	15 5 41.0	19.913		72.2	261 322 338	14 5023
9389	9.0	32 59.73	3.0415	1 300.0	11 4 55.9	19.915	1	70.4	141 256	10 4972
9390	8.7	33 2.25	3.0437	0.0057	10 19 8.3	19.916	0.044	79.1	136 251 735 736	1
9391	8.8	23 33 9.31	+3.0393		+11 54 59.5	+19.917		70.4	143 255	11 5039
9392	8.9	33 9.79	3.0301	0.0082	15 6 16.9	19.917		72.2	261 322 338	14 5025
9393	9.3	33 22.08	3.0418	0.0061	11 6 23.9			81.9	141 R	[10 4975]
9394	9.0	33 32.83	3.0444	0.0057	10 14 9.0			82.1	5 Beob.	10 4976
9395	7.9	33 42.43	3.0337	0.0077	14 7 3.9	19.922		77.5	239 258 802	14 5028
9396	8.9	23 33 48.45	1	+o.oo8o	+14 37 18.9	+19.923	+0.042	72.3	261 322 338	14 5029
9397	8.7	33 59-31	3.0451	0.0057	10 9 28.2	19.925		77.2	136 251 805	10 4978
9398	8.9	34 11.39	3.0367	0.0073	13 18 13.1	19.927		70.8	239 258	13 5153
9399	9.0	34 17.07	3.0362	0.0074	13 32 58.0			70.8	239 258	13 5154
9400	8.5	34 27.39	3.0372	0.0073	13 15 41.6	19.930	0.041	70.8	239 258	1 13 5155
	1 1	o ^m o seq. 14 ⁸ in p	ar. 2	[7.0] 8.8	B; BD 8.9	11 ^m pra	ec. 6 ^s in	par.	4 BD 8.7	İ

Nr.	Gr.	A. R. 1875	Praec.	Var.	Decl. 1875	Praec.	Var. saec.	Ep.		Zor	nen		B. D.
9401	8.5	23h 34m 32.78	+3:0359	+0:0076	+13°46′ 20.1	+19.931	+0.041	72.4	261	322	336	338	13° 5156
*94021	8.4	34 59-94	1	0.0078	14 4 44.6	19.935	0.040	70.8	239	258			13 5158
9403	8.8	35 0.23	3.0362	0.0077	13 54 59.7	19.935	0.040	70.8	239	258			13 5157
9404	9.0	35 0.35	* 3.0325	0.0084	15 17 13.9	19.935	0.040	76.8	261	322	336	802	15 4867
9405	9.0	35 15.72	3.0360	0.0078	14 8 22.0	19.938	0.039	72.4	26 I	322	336	338	14 5035
9406	8.3	23 35 39.75	+3.0420	+0.0068	+12 3 2.9	+19.941	+0.038	70.4	141	256			11 5044
94072	9.3	36 8.23		0.0060	10 33 2.1	19.946	0.038	84.2	251	802	805		10 4980
9408	8.8	36 27.07	1 -	0.0071	12 37 42.8	19.948	_	70.4	143	255	3		12 5016
9409	8.9	36 29.05		0.0063	11 3 33.4	19.949		70.4		256			[10 4981]
9410	8.2	36 44.07	3.0456	0.0063	11 8 28.8	19.951	0.036	84.2	258	802	805		11 5045
9411	8.5	23 36 48.95	+3.0379	+0.0080	+14 15 52.2	+19.952	+0.036	72.4	261	322	336	228	14 5040
9412	8.7	37 5.95		0.0062	10 54 32.0	19.954	0.036	70.4	1	256	330	330	10 4982
9413	9.1	37 13.48		1 -	10 32 40.0	19.955	0.036	83.9		802	805		10 4983
9414	9.0	37 19.31	1 -	i .	15 12 44.7	19.956	0.035	72.4	_		336	338	15 4874
9415	9.1	37 36.22			11 31 40.3	19.959	0.035	90.9		805	JJ-	55	11 5047
				-	-					-	0		
9416	8.9	23 37 43-43	1	+0.0061	+10 32 5.2*	+19.960	00	83.9		802	807		10 4985
9417 9418	9.1 9.1	37 45.24 37 52.86		0.0069	12 9 55.9 14 46 18.4	19.960	0.035	70.4 83.5		255 R			12 5019
9419	8.8			!	14 44 46.7	19.961	0.034		330 261		226	228	
9420	9.0	37 55.21 38 15.33	1	1	13 21 33.3	19.964	0.034	72.4 70.8	239	258	336	330	14 5043 13 5160
1 1				1				•	239		_	_ '	
9421	8.9	23 38 20.54	•		+13 24 36.8	+19.965		80.8	239	-	802	805	13 5161
9422	8.8	38 21.41	•	1	11 18 7.5	19.965	0.033	70.4	141	256			11 5049
9423	8.8	38 30.60	1	0.0073	12 45 26.7	19.966	0.033	70.4	143	255			12 5021
9424	8.13	38 51.66	1	0.0082	14 21 0.0	19.969	0.032	72.4		_	336	338	14 5045
9425	8.2	39 5.46	3.0419	0.0080	13 58 55.5	19.971	0.032	70.8	239	258			13 5165
9426	8.7	23 39 10.84	+3.0472	4-0.0068	+11 40 50.8	+19.972	+0.032	70.4	141	256			11 5051
9427	7.0	39 16.21		0.0072	12 27 33.1	19.972	0.032	70.4	143	255			12 5022
9428	8.7	39 18.41	3.0421	0.0080	14 2 8.9	19.973	0.031	70.8	239	258			13 5167
9429	9.6	39 25.93	3.0438	0.0077	13 20 35.3	19.974	0.031	90.9		805			13 51684
9430	8.7	39 49.76	3.0425	0.0081	14 11 11.4	19.977	0.030	72.4	261	322	336	338	14 5051
9431	9.08	23 39 52.44	+3.0426	+0.0081	+14 12 12.4	+19.977	+0.030	72.4	261	322	336	338	14 5052
9432	7.8	39 56.37	3.0507	0.0062	10 26 12.8	19.977	0.030	70.4	136	251			10 4989
9433	8.9	39 57.54	3.0430	0.0081	14 3 6.3	19.978	0.030	70.8	239	258			13 5169
9434	9.0	39 58.17	3.0412	0.0085	14 54 28.4	19.978	0.030	83.5	340	R			[14 5053]
9435	8.8	40 8.44	3.0476	0.0070	12 0 12.6	19.979	0.030	70.4	141	256			11 5054
9436	9.2	23 40 11.89	+3.0489	+0.0067	+11 24 59.4	+19.979	+0.030	90.9	806	807			11 5055
9437	9.7	40 12.01		1	13 18 20.5	19.979	!	90.9	802				- "-"
9438	8.6	40 12.36		1 -	14 8 51.9	19.979	0.030	70.8	239	-			14 5054
9439	9.7	40 13.22	. 1	1	13 20 21.2*	1	1	90.9	-	805			13 5170
9440	8.9	40 21.78	3.0462	0.0074	12 48 9.5	19.981	0.030	70.4	143	255			12 5023
9441	8.9	23 40 28.06	+3.0421	+0.0085	+14 49 50.5	+19.981	1	72.4	261	322	336	228	14 5055
9442	8.6	40 47.69	1		14 57 22.7	19.984	0.029	72.4			338		
9443	8.7	41 21.06		1	10 43 7.2	19.988	0.029	70.4		251	330	373	10 4991
9444	8.6	41 30.00		1	12 31 40.3	19.989	0.027	70.4	_	255			12 5024
9445	8.9	41 48.42		1 1	15 9 35.2	19.991	0.027	72.4			323	340	-
9446	8.7	_					•		l		_ •		
9440	8.8	23 41 51.61 41 51.90	1	1	+15 14 35.7	+19.991	+0.027	76.0		eob.	226	220	15 4887
9448	9.0	41 51.90 41 55.33		1	14 41 40.5 11 53 56.3	19.991	0.027	72.4 70.4			336	330	
9449	8.3	41 33.33		1 1	14 22 35.9	19.992	0.027	70.4 71.9		256 336			11 5057
9450	9.5			1			ì		802				14 5058 14 5060
'33'		m	, ,,,,,,,	, J.5554				• 7 0.7					, 14 3000

¹ 9^m5 praec. 2^s 3'B. mit R11528, a 5^s kleiner

³ 9.^m7 praec. 12.⁸5 o.¹1 A. ⁸ 7.8 8.8 7.7 8.2 ⁴ BD gibt, in Uebereinstimmung ⁵ BD 9.5

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Zonen	B.D.
9451	8.5	23 ^h 42 ¹	32.50	+3:0507	+0:0071	+11°56′16″3	+19.996	+0.025	70.4	141 256	1 1° 5059
9452	8.8		40.93	3.0527	0.0066	10 57 11.2	19.997	0.025	70.4	136 251	10 4993
9453	9.1		45.75	3.0519	0.0069	11 26 11.3	19.998	0.025	90.9	802 805	11 5060
9454	8.8	43		3.0543	0.0064	10 28 45.5	20.001	0.024	70.4	136 251	10 4996
9455	8.8	43	-	3.0535	0.0067	11 3 16.6	20.003	0.023	70.4	136 251	10 4998
9456	8.7	23 43	48.88	+3.0511	+0.0076	+12 37 13.6	+20.004	40.022	80.6	143 255 802 805	
9457	9.1	23 43 43	50.77	3.0544	0.0066	10 44 10.8*	20.004	0.023	90.9	143 255 802 805 802 805	10 5000
9458	9.1 8.5	43	58.63	3.0486	0.0084	14 10 41.0	20.005	0.023	70.8	239 258	14 5064
9459	8.9	43 44		3.0533	0.0073	12 0 22.6	20.010	0.021	82.4	256 R	[11 5065]
9460	9.2	44	55.78	3.0513	0.0081	13 25 9.9	20.011	0.021	82.4	258 R	13 51771
				!							
9461	8.5	23 45	1.10	+3.0520	+0.0079	+13 4 16.1	+20.011	+0.021	70.4	143 255	12 5033
9462	10.6	45	5.81*	3.0525	0.0077	12 47 4.6*	20.012	0.020	96.1	R(6)	
9463	9.3	45	7.61	3.0521	0.0079	13 3 24.1	20.012	0.020	81.9	143 R	
9464	8.8	45	39.26	3.0542	0.0074	12 10 37.4	20.015	0.019	70.4	143 255	12 5034
9465	9.2	45	49.20	3.0525	0.0081	13 24 8.0	20.016	0.019	84.2	239 802 805	13 5179
9466	9.0	23 45	57.66	+3.0547	+0.0074	+12 4 38.6	+20.017	+0.019	70.4	141 256	11 5067
9467	8.5	46	6.70	3.0548	0.0075	12 10 42.4	20.017	0.018	8 o .6	143 255 802 805	12 5036
9468	5.12	46		3.0577	0.0065	10 15 6.8	20.018	0.018	82.7	6 Beob.	10 5004
9469	8.7	46		3.0544	0.0078	12 47 2.5	20.020	0.017	70.4	143 255	12 5037
9470	7·5°	46	35.65	3.0567	0.0070	11 13 52.2	20.020	0.017	80.6 83.9	141 256α 802 805	11 5068
9471	6.94	23 46	36.93	+3.0567	+0.0070	+11 13 47.5	+20.020	+0.017	80.6 84.2	141a 256 802 805	, 3000
9472	8.8	46	41.15	3.0557	0.0074	11 59 36.3	20.020	0.017	70.4	141 256	11 5069
9473	8.3	47	2.03	3.0550	0.0079	12 51 57.7	20.022	0.017	70.8	239 258	12 5039
9474	8.9	47	15.21	3.0563	0.0075	12 5 56.0	20.023	0.016	70.4	143 255	11 5070
9475	8.8	47	17.88	3.0561	0.0076	12 17 18.3	20.023	0.016	70.4	143 255	12 5040
9476	9.0	23 47	21.54	+3.0549	+0.0081	+13 15 32.8	+20.024	+0.016	90.9	802 805	13 5182
9477	8.4	47	26.85	3.0529	0.0090	14 47 11.9	20.024	0.016	72.2	263 323 338	14 5069
9478	9.2	.47		3.0568	0.0074	11 56 40.1	20.024	0.016	77.2	141 256 806	11 5071
9479	8.1	47	-	3.0577	0.0071	11 18 19.0	20.025	0.016	70.6	143 255 256	11 5072
9480	8.75	47		3.0528	0.0092	15 12 21.9	20.026	0.015	72.2	263 323 338	15 4903
9481	8.8	23 47	50.87*		+0.0075	+11 57 17.6	+20.026	+0.015	74.5	5 Beob.	11 5074
9482	8.9	23 41 47	54-35	+3.0572	0.0083	13 28 3.4	20.026	0.015	70.8	239 258	13 5184
9483	8.7	48		3.0553	0.0085	13 54 14.0	20.028	0.014	80.9	239 258 805 806	
9484	9.2	48	22.77	3.0586	0.0072	11 22 38.3	20.028	0.014	81.9	141 R	[11 5075]
9485	8.3	48		3.0573	0.0078	12 31 14.2	20.029	0.014	70.4	143 255	12 5043
		•			1		•				
9486	9.1	23 48		+3.0589		+11 22 2.2	+20.030	+0.013	81.9	141 R	[11 5076]
9487	8.7	48	•	3.0554	0.0088	14 15 4.5	20.030	0.013	70.8	239 258	14 5071
9488 9489	7.8 ⁶	49	-	3.0564	0.0090	14 32 4.6 11 10 18.0	20.033	0.012	72.2	263 323 338 802 805	14 5074
	8.9 8.0	49	38.50	3.0603	0.0072	_	20.034	0.012	90.9 70.8	_	11 5078
9490		49	41.49	3.0571		14 8 42.1	20.034			239 258	14 5075
9491	8.2	23 49	58.89	_	+0.0067	+10 13 34.9	+20.035	110.0+	78.8 80.4	5 Beob.	10 5007
9492	9.0	50	0.49	3.0597	1	12 5 53.0	20.035	0.011	86.2	255 R(2)	[11 5079]
9493	8.7	50	3.17	3.0614	1	10 35 45.6	20.035	0.011	70.4	136 251	10 5008
9494	8.3	_	17.89	3.0601	0.0077	12 7 30.3	20.036	0.010	70.4	141 143 255 256	
9495	8.6	50	23.69	3.0602	0.0077	12 7 23.67	20.037	0.010	70.4	141 143 255 256	12 5047
9496	8.5	23 50	36.40	+3.0621	+0.0069	+10 31 23.1	+20.037	+0.010	80.6	136 251 802 805	
9497	9.0	50	44.79	3.0623	0.0068	10 25 59.0*	20.038	0.009	80 .6	136 251 802 805	10 5011
9498	9.3	50	45-39	3.0607	0.0077	12 6 29.1	20.038	0.009	90.9	802 806	11 5080
9499	8.48	50	51.88	3.0580	0.0093	14 54 51.1	20.038	0.009	72.2	263 323 338	14 5077
9500	8.8	50	53-13	3.0615	0.0073	11 22 51.7	20.038	0.009	70.4	141 256	11 50819
	1 L	= BD +	-3.1		3 5.0 4.5	6.3 5.7 4.8 4.6	; BD 6.0		₃ 8.0	8.0 7.5 6.7; Z. 141	bläulich

Nr.	Gr.	A.R.	1875	Praec.	Var.	Decl. 1875	Praec.	Var.	Ep.	Ţ	Zo	nen		В.:	D.
					saec.			saec.		_		0			
9501	8.3	23 ^h 50	-	+3:0605	+0.0080	+12°31' 7.6	-		70.8		255		0	1205	
9502	9.0		22.42	3.0590	0.0092	14 46 39.9			72.4	263	322	323	338	14 5	
9503	6.6	51	_	3.0627	0.0071	10 46 43.3		1 -	80.6	141	256	802	805	10 5	-
9504	9.0	51		3.0589	0.0095	15 15 31.3		0.008	72.4			323	338		
9505	9.01	51	35.87	3.0602	0.0087	13 50 55.3	20.041	0.008	70.8	239	258			13 5	5189
9506	8.43	23 51	36.09	+3.0614	+0.0080	+12 29 12.4	+20.041	+0.008	70.4	143	255			12 5	5049
9507	9.08	51	40.85	3.0629	0.0071	10 52 17.1	20.041	0.008	70.4	141	256			10 5	5014
9508	8.8	51	41.41	3.0615	0.0080	12 29 17.7	20.041	0.008	77.2	143	255	805		12 5	5051
9509	8.8	51	45.76	3.0635	0.0068	10 18 21.0	20.041	0.007	80.4	5 E	Beob.	_		10 5	5015
9510	8.0	52	3.22	3.0614	0.0084	13 7 34.4	20.042	0.007	70.4	143	255			12 5	_
9511	8.8	23 52	29.25	12.0604	+0.0095			10006		i		440			
				+3.0604				+0.006	72.2	263	323	338		15 4	
9512	9.I	52		3.0634	0.0077	11 50 7.7		0.005	70.4		256			11 5	
9513	8.94	52		3.0623	0.0086	13 31 2.7		0.005	70.8		•	9	0	13 5	
9514	9.1 8.25	5 2	• • •	3.0624	0.0086	13 29 9.1		0.005	80.8	239	258	802	805	13 5	
9515	8.25	53	21.37	3.0649	0.0071	10 39 52.4	i	0.004	70.4	136	251			10 5	016
9516	6.9	23 53	24.20	+3.0651	+0.0071	+10 34 36.8	+20.046	+0.004	70.4	136	251			10 5	5017
9517	8.86	53	27.26	3.0620	0.0095	15 5 12.2	20.046	0.004	90.9	802	805			14 5	;o8o
9518	7.6	53	27.68	3.0648	0.0073	10 58 38.0	20.046	0.004	70.4	141	256			10 5	810
9519	8.5	53	51.73	3.0641	0.0083	12 45 54.5	20.047	0.003	70.4	143	255			12 5	
9520	7.5	53	53.78	3.0643	0.0082	12 36 55.7	20.047	0.003	70.4	143	255			12 5	5056
9521	8.17	23 54	0.69	+3.0651	40 0076	477.04.70		40.001		l.,,				_	-
	_			1	+0.0076	+11 34 13.4	1	+0.003	70.4	141	-	0		11 5	
9522	8.9	54		3.0637	0.0092	14 20 34.5	1	0.002	72.2	263	323	338		14 5	
9523	9.0	54		3.0665	0.0073	10 51 50.8	1	100.0	70.3	_	251			10 5	
9524	8.0	55	-	3.0653	0.0090	13 56 8.4		0.001	70.8		258	0		13 5	
9525	8.5	55	30.96	3.0653	0.0095	14 49 56.1	20.050	0.000	72.2	263	323	338		14 5	
9526	8.6	23 55		+3.0667	+0.0079	+11 57 34.6	+20.050	0.000	70.4	141	256			11 5	087
9527	9.08	55	56.26	3.0667	0.0087	13 13 24.1	20.051	-0.001	70.6	143	239	255	258	13 5	198
9528	8.4	55	57-59	3.0679	0.0071	10 18 41.1	20.051	0.001	83.9	7 E	Beob.			10 5	022
9529	8.8	56	3.94	3.0663	0.0093	14 26 12.8	20.051	0.001	72.2	263	323	338		14 5	087
9530	8.8	56	7.71	3.0663	0.0094	14 38 20.8	20.051	100.0	72.2	263	323	338		14 5	880
9531	8.8	23 56	17.42	+3.0683	+0.0071	+10 12 41.5	+20.052	-0.001	83.9	, _F	Beob.			10 5	.022
9532	8.2	56	18.74	3.0672	0.0087	13 14 3.0	1	0.001	70.5		239	258		ı *	
9533	7.79	57	6.44	3.0688	0.0079	11 39 38.5	1	0.003	70.5	141		-50		13 5	090
9534	8.0	57	18.08	3.0687	0.0079	12 40 9.2	1	0.003	70.4	143	255 255			12 5	-
9535	7.0	57		3.0687	0.0004	13 40 59.7	- 55	0.003	70.4		258 258			13 5	
								1	′~		=				
9536	7.710	23 57		+3.0694	+0.0078	+11 27 0.4	1 -	-0.004	70.4		256			11 5	
9537	8.6	i e	46.58	3.0698	0.0073	10 34 5.3		0.004	70.4		251			10 5	
9538	8.5		51.28	3.0693	0.0089	13 23 10.8	1	0.004	70.8		258			13 5	
9539	8.3	57		3.0696	0.0083	12 15 27.2		0.004	70.4		255			12 5	190
9540	8.8	58	4.72	3.0692	0.0098	15 4 23.2	20.054	0.005	72.4	263	322	323	338	14 5	092
9541	8.711	23 58	4.93	+3.0702	+0.0073	+10 25 36.2	+20.054	-0.005	70.4	136	251			10 5	025
9542	7.6		16.69	3.0697	0.0094	14 16 13.3		0.005	70.8	-	258			14 5	-
9543	8.7	58		3.0705	0.0088	13 14 11.6	1		70.8		258			13 5	
9544	5.8	59		3.0713	0.0086	12 42 0.6	I	0.007	70.4		255			12 5	
9545	7.812		28.33	3.0716	1800.0	11 49 56.3		0.007	70.4		256			11 5	
							i		1	i	_			i .	
9546	8.4	23 59	-		+0.0083	+12 10 42.6	1		80.6			802	805	12 5	064
9547	9.1	59	35.96	3.0717	0.0083	12 7 26.0	20.054	0.008	82.4	255	K			-	_
		m4 praec			BD 9.1	³ BD 8.5	4 BD 9	.5	⁵ BD 8.7		6 BD	9.5	•	BD ·	7.6
i '	8 BD 9	•5	9 BD 7.0	10	BD 7.0	¹¹ BD 9.3		8.7; BI							

Anhang I.

1. Zonen-Nummern für die mehr als viermal beobachteten Sterne.

Nr.					Z	nen						Nr.					Z	onen			
16	263	323	325	338	339							754	56	272	342	746	748				
84	219	333	533	600	825							760	56	272	342	746	748				
140	55			325								771	I	269	270	326	688	690			
141	55	263	323*	325	338						1	791	I	269	270	326	685	687			
181	55	_		325							1	807		•	•	326		690			
235	677	-		799		806						834	I	-	-	326		690			
270	330			798								877	I	-	-	326	•				
299	55	60	•	325					_		1	890			-	326	-				
306	53	67	-	333		-			801	806	4	893				270			685	687	
308	67		•	679			803	806				895		•	-	270	•	342			
311	60	62	-	243		339						900	_	-		326					
315	64	• •		807								905	1			270		342			
320			-	807							j	907	I	-	-	270	-				
333	64			259	339							908	1	-	-	265	•	326			
336	64	-		747			_					910		-	• :	685	- 1				
339	53		-	602	-			803				911	1	-	-	270	-		.	•	
340	53	_		6 8 0	-	808	811				i	916	I		_	269		342	685	687	
359				747							I	922	56			746					
369				808		•					1	923		-		7460					
374		• •		803							ł	924	1	_	-	269	•	-			
381				747		750						933	65	•		746	• •		70 -		
407	62			750	_	811						937	I	54		269	•	326	685	687	
408		-	-	809	_							962	54			748					
410	53			542								972	54		746		751				
419	62			749								978			746	•	751				
421	537	-	-	809								994	684		746		751				
425	537	-		809								1088	54		_	686					
438	53	•		682	_						1	1090	54		-	686		0			
451	64		•	809								1103	54		_	687		013			
454				750								1106				817 817					
521	53	-		682	_						1	1117	694								
535	53			679 680		694						1122			_	815 814					
536	53			803		000					1	1152	61	78		140					
551 587	63	•		803	-							1208		70 59	68			224	E 4 Q	550	
589	64	• •		-	-	747	740						54	59 86		334			340	220	
608	53 62			679 749	_	141	149				ď	1235	59 88			151		220			
612				803	-							1237				747					
617				596								1253				747					
620				747						•		1274	59			334		602			
631	1	53		252		222						1330	59			334					
632	53			252			226	222			1	1336	59 59			334					
633				340		209	ں سر	J J *				1410	59			334					
666				326		680					ļ	1424				33 4 747		~71			
674				746		550					1	1431				747		754			
691				326		686						1446			_	694		134			
740				748		000						1447				694					
744		_	-	326]	1461				747					
l '** '	3-	-09	-10	320	JJ2						i	1401	39	.42	-34	141	014				
]																					

Nr.	Zonen	Nr. Zonen
1479	83 153 814 815 817	2964 148a 164 741 752 757
1495	89 142 154 750 754	2966 66 758*147 741 829 2984 148a 164 741 752 757
1500	334 439 441 747 756 89 142 154 750 754	2984 148a 164 741 752 757 2985 758 147 148a 164 741 752 757
1520	83 153 747 750 754	2998 758 147 164 741 752
1535	70 264 274 755 756	2999 148a 164 762 764 765
1543	266 273 747 754 755	3024 758 147 740 752 757
1547	57 70 439 441 548	3030 148a 164 741 757 765
1553 1667	57 70 439 441 754 756 57 439 441 548 550 754 756	3033 148a 164 741 752 757
1716	57 439 441 548 550 754 756 266 273 754 7568 757	3036 71 145 429 453 756 3041 71 145 429 453 759 765
1717	57 73 264 274 757a	3048 758 147 740 752 7578 758
1726	266 273 754 7568 757	3052 148a 164 741 7578 762 764
1739	77 155 754 7568 757	3059 758° 147 740 752 7578 758
1839	77 155 264 266 273 274	3062 758°147 740 752 762 763
1867	57 70 439 441 829	3065 148a 164 7578 758 765
1885	157 278 300 754 756 57 70 264 274 612 613	3072
1919	70 612 613 756 757	3083 71 93 145 741 756
1963	278 280 300 306 757	3091 758 147 740 752 7578 758
2028	142 157 278 283 308 309 751 760	3098 758 147 752 7578 758
2029	278 285 300 751 760	3102 148a 164 752 7578 758
2035	142 157 278 283 300 308 309	3105 758 147 740 7578 758 762
2108	2 69 699 701 751 758	3107 758 147 740 7578 762
2202 2235	2 69 703 705 706 4 79 159 273 302	3118 148a 164 752 763 764 3124 74 93 741 756 759
2241	4 273 302 758 759	3124 74 93 741 756 759 3127 758*147 752 7578 758
2307	4 79 273 302 612 613	3132 148a 164 741 752 7578 758
2421	2 4 159 703 704 705	3135 147 148a 7578 758 762
2432	2 69 624 751 759	3137 758*147 148a 164 752 7578 762
2441	425 614 616 624 751 758	3143 758 147 752 7578 758
2447	2 69 425 624 751 759 2 69 614 616 709	3150 ,148a 164 752 7578 758
2523 2620	2 69 614 616 709 2 4 69 79 159	3152 148a 164 741 752 7578 758 3162 758*147 740 752 7578 758
2674	285 309 751 754 758	3166 758° 147 740 752 7578 758
2675	285 309 751 754 758	3171 758 147 740 762 764
2689	285 309 751 758 760	3180 758*147 740 752 7578 758
2698	84 299 740 754 758	3182 758 147 752 7578 758
2717	271 301 751 754 758	3185 758 147 740 752 762
2728 2756	2 69 71 145 612 708 148a 164 741 752 757	3193 148a 164 752 7578 758
2764	148a 164 741 752 757 148a 164 741 752 757	3197 148a 164 741 752 762 3206 148a 164 752 7578 758
2835	758°147 740 752 757	3212 758 147 752 7578 758
2873	148a 164 741 752 757	3214 148α 164 741 752 757δ 758
2878	758° 147 1480 741 757 762	3217 758° 147 148a 164 7578 762 764
2891	148a 164 740 757 762	3228 148a 164 741 752 758
2903	148a 164 741 752 757	3230 74 93 145 756 759
2905 2916	66 758*147 148a 164 741 148a 164 741 752 757	3234 148a 164 752 7578 758 3239 148a 164 7578 758 762
2910	148a 164 741 752 757 758*147 741 752 757	3239 148a 164 7578 758 762 3253 74 93 145 429 453 756
2926	758 147 741 752 757	3288 7 8 286 307 312
2930	758*147 741 762 763	3304 3 11 311 429 453
2937	148a 164 741 752 762	3308 7 17 307 313 740
2942	148a 164 741 762 765	3313 5 12 17 307 314
2944	148a 164 740 752 763 764	3318 5 7 17 307 313 314 740
2952 2955	66 148a 164 741 752 757 758*147 741 762 763	3319 7 12 17 307 313 314 740 3322 3 11 311 429 453
-/33	1 1011 17- 10- 100	1 33 1 3 1 31 403 433
•1		i

							====										
Nr.					Zon	en			Nr.				Zoi	nen			
3330	3	5	11	12	311	314	758		5009	38	104*	375	378	777	778		
3361 3362	5 5	12 12	314	429 429	433 433				5017 5024	102* 30	106 38	742 42	770	773 769	776		
3393	3	11	311	564	630				5039	36	1138*	114	743 742	769	771		
3397	3	11	311	429	433	630	830	i	5040	36	114	742	771	773	776		
3401	3	11	311	429	433				5 0 46	36	1138	742	769	771			
3475	3	11	311	429	433				5053	36	1138*	742	769	771			
3476 3483	5 3	12	314	429 429	433 433				5055 5064	36 36	1138* 1138*	742 742	769 769	77 I 77 I			
3488	3	11	311	433	710	713			5072	36	1138*	742	769	771			
3517	5	12	314	429	433				5074	36	1138*	742	769	773			
3519	3	11	311	429	433				5082	36	1138*	742	769	771			
3539	3	11	311	429	433				5086	36	1138* 1138*	742	769	771			
3544 3575	3	11	311	429 429	433 433				5095 5098	36 36	1136	742 742	769 773	771 776			
3585	18	21	156	158	758	761			5101	36	1138*	742	769	771			
3608	7	I 2	17	307	313	314			5106	36	1138*	742	769	771			ŀ
3625	3	5	11	12	311	314			5110	36	1138*	742	769	771			
3642	7	8	307	312	313				5111	36	1138*	742	769	773			l
3656 3658	5 3	11	12 12	311	314	429 429	433 433		5112 5118	36 1138*	1138* 742	742 769	77 I 77 I	773 776			
3722	4	82	160	445	458	7-7	733		5127	34	112	769	771	776			
3829	82	160	445	458	831				5131	28	375	378	769	771			
3832	82	160	632	714	715				5133	36	1138	742	769	771			
3837	82	160	632	752	760				5134	36	1138*	742	769	773	776		
3951 3956	9	15(25) 19 19	762	764				5135 5138	36 36	1138° 1138°	742 742	769 760	773 771			:
3950	6	13	445	714 458	715 762	764			5153	36	1138	742	769 769	773			1
4048	6	13	445	458	762	764			5154	36	1138*	742	769	771			
4136	13	96	445	458	832				5165	36	1138*	742	769	771			
4157	6	13	762	766	767	_			5167	36	1138*	742	769	771			
4480	24 10	96	464	465	766	767			5168	36	1138*	742	773	776			
4553 4602	10	14 14	35 35	430 455	450 636	637			5171 5182	30 36	42 112	743 1138*	771 742	776 769	771		
4620	10	14	35	368	455	769			5187	36	1138*	742	771	776			
4756	455	638	639	768	769				5197	36	1138*	742	771	773			
4757	14	35	455	638	639	768	769	833	5204	30	42	743	771	773			
4805	102*		770	774	779	0			5227	36	1138*	742	771	773			
4809 4823	38 38	104	368 368	455 455	777 777	778 778			5232 5233	36 36	1138°	742 743	77I 77I	773 776			Ì
4832	38		368	455	777	778			5236	36	1138*	742	773	776			ì
4851	38	104		455	777	778			5247	36	1138	742	771	773			
4860	38	104*		455	777	778			5252	36		742	773	776			
4863	38		467	636	637	777	778		5256	36		742	773	776			
4864 4868	38 372	104* 460	367 636	467 637	777 833	778			5257 5274	36 36	1138* 1138*	742 742	77 I 77 I	776 773			
4873	372	104		460	777	778			5274	36	1138	742	771	773			
4902	38	104*		457	777	778			5287	30	42	743	771	773			
4970	102*	106	770	773	776				5289	36	1138	742	771	773			
4983	38		375	378	777	778			5290	34	36	112	1138	742			
4986	38	104*	372	460	777	778			5299	36	1138*	742	771	773			ľ
4990 4991	40 38	104	770 372	773 460	776 777	778			5302 5303	30 30	37 39	42 42	115	743 173	743		ļ
4992	102*		770	773	776				5308	26	-	o 37		42		116 173	743
4993	102*		770	773	776				5309	36	1138		182	742	-	.5	
5003	40	108	776	777	778	779			5310	30	39	42	116	169	175	743	
5005	40	108	770	773	776			i	5321	37	115	47 I	473	770	777		l
J																	l

Nr.	Zonen		Nr.			<u>·</u>	Zo	nen			
5334	37 115 473 640 641		6045	125*	783	785	787	788			
5512	39 116 169 173 770		6048	125*	197	783 <i>8</i>	785	787	788		
5520	39 116 169 173 770		6050	174	777	780	783 δ	787	788		
5594	37 115 473 642 645 770 775		6052	119	174	777	785	787	788		
5601		19	6054	125*	197	7838	785	787	788		
5605	41 116 169 173 175		6059	497	501	777	78o	835	-00		
5608 5616		16 319	6069	125*	197	783δ	785	787 -8-	788 - 88		
5618	39 45 52 116 169 173 315a 3 39 45 52 116 169 173 315a 3		6073 6075	125*	197 197	783δ 783δ	785 785	787 787	788 788		ļ
5628	39 45 52 116 169 173 315α 3 45 52 315 316 319	19	6085	125*	197	785	787	788	100		
5630	45 52 315 316 319		6087	125*	197	783	785	788			
5631	52 315 316 317 319		6097	125*	197	783	785	788			
5633	45 46 52 183 315 317 319		6098	125*	197	785	787	788			
5635	47 185 7738 776 778		6108	125*	197	777	780	785	787		
5637	44 50 479 567 7738 776 778		6121	121	176	498	505	777	78 0		
5669	44a 50 7738 775 776 778		6143	1188*	123	125*	179*	195	197		
5670	180 187 7738 775 776 778		6212	1188.	179*	781	782	785			
5672	180 187 7738 776 778		6214	121	176	777	780	783			
5676	180 187 7738 776 778		6295	1188	179*	777	781	782			1
5679	180 187 7738 776 778		6325	1188*	179*	777	780	785			
5690	180 191 7738 776 778		6328	1188*	179*	78 t	782	783	_		
5694	44 50 473 642 645		6330	1188*	179*	777	780	781	782		
5704	46 183 317 7738 776 778		6425	1188*	121	176	179*	184			
5707	479 567 7738 776 778		6429	123 1188*	195	206	789 -86	791 -8-			
5731	180 187 7738 776 778 180 187 7738 776 778		6431	1188*	179*	184	786 - 86	787			j
5748			6440	48	179*	184	786 6	787			
5772 5824	45 52 315 316 319 45 52 315 316 319	ĺ	6471 6480	48	51 51	650 650	65 I 65 I	729 729	784		
5835	46 180 183 187 317		6484	48	31 727	730	788	791	104		
5836	45 52 315 316 319		6552	48	51	511	570	571	572	784	788
5846	45 52 315 316 319		6575	132	134*	199	206	790	31-	,	•
5848	45 52 315 316 319		6679	48	51	571	572	573			
5851	45 52 315 316 319	·	6763	186	188	212	214	788			1
5855	47 183 185 189* 317		6775	129	134*	199	208	789			
5860	45 52 315 316 319		6813	49	1178*	126	184	786			
5865	45 52 315 316 319	,	6825	48	51	511	570	573	835		
5872	45 52 315 316 319		6829	1178*	184	786	787	793			
5877	45 52 315 316 319		6884	48	51	511	570	784	788		
5885	45 52 315 316 319		6892	48	51	571	573	793	794		
5890	45 52 315 316 319		6957	188	190	210	212	784	788		
5891	45 52 315 316 319		6976	1178*	184	786	787	791	794		
5932	44 50 479 642 645		7044	1178*	132	184	202	206			
5937	45 52 315 318 319		7045	132	204	206	785	794			
5942	45 183 315 318 319 44 50 478 646 726 834		7047	1178* 128	132	184	202	206			
5948 5983	44 50 478 646 726 834 46 1188*179* 183 318		7049 7050	225	134* 782	192 783	199	222			
5986	177 189* 191 201 203		7056	48	51	120	793 196	794 511	570	577	585
5990	174 498 505 777 780		7072	122	198	202	577	585	314	311	3-3
5995	125* 197 783 785 787		7075	226	288	782	783	793			İ
5996	125* 197 783 785 787		7083	128	194	204	206	223			
5997	174 498 505 781 782		7084	120	196	511	570	663			ļ
6000	125* 197 783 785 787		7104	120	196	511	570	662	663		
6002	125* 197 783 785 787		7109	122	198	585	782	783	793	•	
6012	125* 197 783 785 787		7118	122	198	782	783	793	-		1
6024	1188*179* 783 785 787 788		7126	120	196	571	573	579	588	662	663
6027	174 498 505 777 780		7127	226	288	782	783	793			
6032	125° 197 777 783 785 787 788		7148	122	198	577	662	663	782	783	793

Nr.	Zonen	Nr.	<u> </u>		Zone	n		
7157	194 223 782 783 793	8396	227	220 242	260		120	-
7190	120 196 511 573 662 663	8406	207	229 240 242 250	200 527	296 586	320	
7209	228 289 782 783 793	8413	207	242 250	527	586		
7210	226. 288 782 783 793	8420	236	257 260	297	320		
7219	124 204 216 785 794	8426	207	242 250	527	586	822	
7236	226 288 782 783 793	8434	207	$242(\delta_2)$ 250	525	526		
7254 7269	226 288 782 783 793 122 198 782 783 793	8453	260	297 320	792	795		
7271	122 198 782 783 793 128 202 785 794 795	8462 8476	207	$242(\delta_{\frac{1}{2}}) 250$ $242(\delta_{\frac{1}{2}}) 250$	584	591 586		
7272	128 202 204 785 794 795	8504	207	$242(\delta_{\frac{1}{2}})250$ $242(\delta_{\frac{1}{2}})250$	5 27 5 2 7	586		
7279	228 289 782 783 793	8511	257	260 297	320	321		
7282	122 198 782 783 793	8539	260	296 297	320	321		
7285	122 198 782 783 793	8547	241	295 298 576	584 589	9 590	591 668 670	
7315	122 198 782 783 793	8556	207	242(δ½) 250	527	586	792	
7326	122 198 782 783 793 122 198 782 783 793	8557	576	589 590	668	670 -96		
73 3 5 7340	122 198 782 783 793 225 287 782 783 793	8560	207 576	242(8½) 250 584 589	5 2 7	586	792	
7342	122 198 782 783 793	8572 8600	241	295 298	590 792	591 795		
7360	194 223 782 783 793 .	8638	207	$242(\delta_{\frac{1}{2}})250$	668	195 670		
7399	225 287 782 783 793	8642	260	320 589	590	822		
7458	120 122 196 198 575 583 649 662 663 667	8673	207	$242(\delta_2)$ 250	527	586		
7463	122 649 662 663 667 782 783	8683	207	$242(\delta_{2})$ 250	527	586		i
7515	120 196 575 662 663 669	8685	207	242(δ]) 250	527	586		
7622	198 577 585 782 783	8692	227	241 257	295	298.		
7634	225 287 7928 793 796 122 198 7928 793 796	8694	207	242(δ½) 250	527	586		
7705 7710	122 198 7928 793 796 192 194 215 222 223	8698 8723	227	241 257 250 527	298 586	320	321	
7711	120 127 196 200 576 581 592	8797	207	250 527 327 527	530	792 582	795 586 597	
7715	120 127 196 200 576 581 592	8798	207	327 527	582	586	300 371	
7720	122 130 198 205 209	8830	207	218 247	327	527	586	
7725	124 133 135 204 211 213 222	8832	234	241 320	324	328		
7735	192 213 215 222 244 246	8836	234	241 247	324	327		
7749	576 581 592 786 787	8844	234	241 260	320	324	328	
7758 7764	230 294 786 787 788 233 238 240 291 292	8847	234	241 260	320	324	328	
7767	240 292 293 786 787	8871 8885	234 138	324 328 245 530	744 582	745 597		
7804	127 200 576 581 592	8886	_	221 245 247	327 539		5 97	
7815	127 200 576 581 592	8940	221	247 327	744	745	371	
7852	130 133 205 209 211	8949	218	247 744	745	797		
7872	130 133 205 209 211	8992	221	234 328	745	797		
7918	130 209 786 787 788	8997	218	247 744	797	798		
8119	220 246 786 787 788 127 200 515 521 527 586	9036	234	328 797	798	799		
8328	127 200 515 521 527 586 220 229 244 246 296	9042	527 221	586 797	798 708	799		
8335	135 213 229 244 296	9047 9048	221	3 ² 7 797 3 ² 7 797	798 798	799 799		
8337	227 233 240 260 291 297 320	9073	138	245 530	582	597		
8342	227 238 240 260 292 297 320	9076	234	328 744	745	797		
8343	240 254 260 297 320	9153	138	245 744	748	797		
8348	227 240 254 260 297 320	9169	221	327 748	797	798		
8354	240 254 260 297 320	9178	234	328 744	748	797	•	
8359 8361	217 253 527 586 792 795 227 240 254 260 297 320	9216	218	239 247	255	256	258	
8371	227 240 254 260 297 320 227 240 260 297 320	9218	218	221 239	247 507	255 674	258 327	
8375	227 240 260 297 320	9250 9277	141 239	251 256 258 744	597 745	674 797	675 733	
8376	207 242 527 586 792 795	9294	143	255 748	145 797	798		
8379	236 240 257 260 297 320	9324	143	255 748	797	798		
8387	227 240 260 297 320	9338	136	256 597	675	733		i

Zone 10° bis 15°. Leipzig I.

Nr.	Zonen	Nr.	Zonen
9373 9394	136 251 597 672 676 732 136 251 672 676 732 136 251 736 802 805	9481 9491 9509 9528	136 251 677 678 801 806 141 143 256 258 802 136 251 672 676 732 136 251 672 676 732 141 256 677 678 801 804 806 136 251 677 678 801 804 806

Die mit * bezeichneten Bestimmungen haben halbes Gewicht erhalten.

2. Einzelwerthe zu den im Catalog mit * bezeichneten Mitteln.

Rectascensionen.

Nr.				A.R. 1	875.o				Nr.				A.R.	1875.0	
	•	•	•	•	•	•		•		•	•				
35	14.76								958	8.88	8.57			_	
37	1.63	2.09	2.24						972	4.90		4.72	4.74	4.82	
119	48.61								977		34.97	-		_	
261	4.77	4.73	4.87	5.08					978			43.07	43.24	43.28	
315	54.93				54.83				984		12.30				
322	· .	8.20	8.51						1007		12.62	_			
342	37.36								1076			39.89			
408	44.57	-					•		1189			10.43	10.51		
454		9.70	9.32	9.57	9.49				1202		15.61				
468	59.09								1223	37.25					
489	39.93								1242			19.55			
505	9.81			_					1274		0.96	0.93	1.13	1.10	
587	0.26		0.55	0.58	0.50			l	1286		18.10				
610	17.39	-		_	_				1300		3.04				
620	36.49	•		•	•				1306	49.96	50.08	50.18	50.27		
633	59.69	_		59.36	59.42				1350	_		34.66			
648	47.51	• •							1352	58.54	58.39	58.23	58.45		
649	3.45								1362	_		23.09			
652	56.72	•	56.56						1363	28.14	28.12	27.87	27.93		
667		6.56							1364	32.56	32.74	32.37	32.62		
669	41.90								1369		23.60				
721	46.81								1402		27.88	27.69			
740	27.74			27.71	27.72				1404		38.10				
756	31.03	•	-						1409	53.56	53.84				
760	52.97				53.26				1411	29.01	29.20	29.II	28.85		
773	27.21		27.34	27.51					[412		42.35				
803	-	9.17	9.14						1415	47.89	48.15	47.91	47.90		
811	28.63								1424	6.59	6.63	-	6.66		
823		1.57	1.54						1495	46.86	47.03	46.78	46.96	46.93	
834	40.33						_		1535	4.16			4.18		
890	18.45								1553	40.63	40.88	40.78	40.81	40.84	40.78
893	49.38					49.36	49.27	49.19	4 1	2.30	2.02	2.10			
907	30.32	30.08	30.32	30.06	30.24				1580	_		52.18	52.18		
916					-	-	-	17.10	, ,	_	38.52				
937	39.20		38.92	39.11	39.03	39.04	39.04	39.03	1591	49.62	49-47	49.58	49.36		
940	58.62	58.34							1614	5.96	6.23				
947	3.47	•						ļ	1618	2.57	2.64	•	2.48		
948	23.56	23.28	23.73	23.80				ł	l 1651	16.35	16.51	16.25	16.22		

			1.2.2
Nr.	A.R. 1875.0	Nr.	A.R. 1875.0
1665	50.37 50.65 50.42 50.43	3329	24.08 24.09 23.84
1670	21.06 21.24 21.36 21.54	3397	21.08 21.07 21.16 21.37 21.11 21.06 20.97
1686	52.14 52.44 52.28	3448	9.18 9.32 9.06
1751	34.00 33.97 34.26 34.15	3487	31.34 31.06 31.15
1766	24.71 24.90 24.74 24.63	3517	54.16 54.28 54.01 54.12 53.96
1803	47.62 47.97	3525	22.76 22.48
1855	31.90 32.20	3553	5.85 5.97 5.70 5.84
1867	3.82 3.86 3.55 3.70 3.75	3575	36.00 35.75 35.94 35.95 35.81 6.12 5.86
1885 1897	54.54 54.67 54.69 55.14 55.13 44.63 44.81 44.56	3593 3607	52.21 52.36 52.41 52.54
2007	31.97 32.26 32.17 32.17	3608	59.48 59.67 59.68 59.42 59.44 59.59
2019	24.87 25.15 24.95	3625	43.80 43.64 43.54 43.77 43.64 43.77
2031	21.71 21.80 21.66 21.96	3628	20.45 20.73
2037	43.09 43.35 43.03 43.14	3635	57.00 56.70 56.87
2052	14.60 14.36 14.62 14.56	3656	19.92 20.04 20.15 20.02 20.14 20.04 19.84
2054	24.09 24.22 23.97 24.13	3658	26.52 26.39 26.59 26.47 26.65 26.43 26.40
2068	20,26 20.46 20.11	3727	29.22 29.44 29.29 29.18
2108	25.45 25.76 25.54 25.60 25.62 25.60	3732	8.83 9.09
2134	14.76 14.51	3745	30.20 30.56 30.30 30.37
2241	24.54 24.68 24.38 24.57 24.59 57.83 57.65 57.92 57.86	3748 3768	56.34 56.83 56.68 56.68 36.25 36.06 35.95 36.10
2303	23.98 23.83 23.81 23.67	3770	52.31 52.62
2320	17.79 17.53 17.65 17.68	3779	2.09 1.90 1.85 1.77
2327	44.66 44.65 44.71 44.42	3857	24.86 24.60
2352	23.07 22.87 23.12 23.08	3881	3.10 3.35
2380	36.96 36.65 36.72 36.71	3886	6.47 6.29 6.24 6.17
2387	54.98 54.68 54.92 54.86	3889	38.61 38.88 38.77 38.68
2395	38.07* 38.30 38.39 38.27	3894	43.54 43.39 43.26 43.27
2418	26.73 26.47	3926	41.76 41.57 41.53 41.47
2441	45.21 45.32 45.25 45.03 45.25 45.25	3951	10.43 10.01:*10.34 10.11 10.17 50.70 50.60 50.53 50.42
2523 2639	14.49 14.55 14.78 14.54 14.43 38.63 38.32 38.49 38.58	4022	33.56 33.74 33.48 33.46 33.50 33.43
2652	13.28 12.96	4080	17.05 17.21 16.91 16.89
2764	27.55 27.77 27.71 27.80 27.81	4081	36.69 36.84 36.44 36.45
2802	40.76 41.05	4093	14.91 14.64 14.68
2812	8.04 7.76	4130	32.77 32.68 32.88 32.62
2850	60.17 59.90	4148	6.80 6.98 6.59 6.58
2856	19.91 19.64	4157	2.26 2.39 2.01 2.01 2.06
2878	* · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		13.56 13.49 13.29
2883	46.75 46.50 46.42	4193	54.86 55.02 55.17 55.28
2888 2889	60.07 59.82 59.87	4202 4206	
2897	3.61 3.42 3.33 15.42 15.02	4213	
2903	24.71 24.87 24.74 24.66 24.57	4223	31.19 31.46
2926	23.78 23.78 23.62 23.45		38.42 38.68
2987	46.16 46.41 46.24		14.39 14.44 14.12 14.12
2996	11.84 12.13 11.94 11.98	4462	
3032	21.72 21.56 21.47	4499	23.16 23.46
3054	40.47 40.19 40.37 40.35	4506	36.73 36.58 36.38 36.53
3081	14.62 14.34	4512	32.69 32.90 33.24 33.03
3104	49.55 49.69 49.83	4515	50.19 50.49
3153 3189	9.11 8.86 8.83 39.72 39.52 39.24 39.25	4533 4565	3.49 3.09 34.61 34.45 34.46 34.36
3109	39.72 39.52 39.24 39.25 44.49 44.46 44.27 44.19	4572	42.95 43.15 43.51
3273	25.39 25.15 25.12	4577	51.36 51.57 51.87
3288		4589	57.90 57.70 57.52 57.47
	51.77 51.50 51.63 51.44		29.51 29.62 29.80

Nr.	A D vQne o	N	A.D00
NI.	A.R. 1875.0	Nr.	A.R. 1875.0
4618	41.22 41.09 40.98 40.88	5137	26.73 26.66 26.74 26.91
4619	42.39 42.12 42.09 42.12	5156	43.84 44.09 43.98 43.99
4623	14.76 14.55 14.46 14.48	5161	21.80 21.72 21.48
4636	31.15 30.93 31.02 30.81	5182	34.35 34.61 33.89 33.80 33.95
4644	26.43 26.04	5185	48.48 48.83 48.51 48.59
4658	21.95 21.47	5197	29.44 29.11 29.24 29.15
4699 4703	41.95 42.03 41.93 41.77 26.10 25.86 25.79 25.83	5208	8.06 8.27 8.34 8.32
4711	33.27 33.37 33.54 33.43	5264 5266	21.59 21.64 21.39 26.65 26.37
4741	43.45 43.13 43.38 43.31	5303	21.60 21.56 21.47 21.64 21.46 21.21
4756	15.88 15.92 16.07 15.81 15.80	5321	39.35 39.59 39.31 39.27 39.41 39.42
4782	59.68 59.82* 60.01 59.89	5349	11.72 11.47 11.59
4788	10.52 10.55* 9.81 9.80	5369	31.83 32.09
4809	34.38 34.47* 34.06 34.09 33.92 33.94	5376	27.49 27.21 27.34
4830	37.74° 37.87 37.93 38.05	5383	29.85 29.60
4845	33.08 33.37	5390	25.04 25.33 25.19 25.17
4851	56.44 56.61 56.26 56.44 56.42 56.43	5435	56.89 56.58 56.70 56.60
4853	19.09* 19.03 18.82 18.81	5470	10.50 10.23
4858 4860	56.89 57.22 56.81 56.87	5550	53-45 53-73
4863	5.89 5.95* 5.49 5.58 5.44 5.49 7.36 7.49* 7.38 7.41 7.21 7.22 7.30	5552	4.92::* 5.36
4868	7.36	5618	21.41 21.07 21.36 21.26 21.23 21.28 21.18 21.21 13.88 14.11 14.18 13.94 13.93 13.90 13.94
4878	13.01* 13.10 13.21 13.28	5654	20.59 20.88 20.72 20.71
4886	7.87* 8.16 7.99 7.94	5704	12.72 12.51 12.48 12.61 12.47
4896	0.71* 1.06 1.12	5741	54.06 54.33
4902	59.72 59.90° 59.57 59.65 59.67 59.71	5750	7.13 6.86
4905	38.95 39.14 38.88 38.87	5751	8.28 8.23 8.03
4912	49.46* 49.73 49.69 49.67	5780	37.31 36.90
4919	39.86 40.10* 39.85 39.83	5824	20.49 20.74 20.68 20.75 20.58
4924	3.39 3.59* 3.30 3.29	5833	40.42 40.77 40.49 40.41
4953	52.38* 52.69 52.46 52.48	5901	26.14 25.89* 26.08 26.01
4964	59.37 59.55* 59.66 59.67 48.63* 48.67 48.26 48.26 48.24	5931	4.42 4.71 4.41 4.51
4970 4971	54.28* 54.58 54.53 54.47	5932	15.45 15.71 15.46 15.34 15.39 33.11 33.02 32.86
4973	46.15° 46.44 46.22 46.30	5947 5955	30.00 29.81* 29.73
4975	2.90 3.18* 2.97 3.02	5965	51.48 51.20* 51.44
4980	42.99* 43.29 43.37 43.23	5975	40.46 40.59 40.47 40.34
4981	11.49 11.68* 11.41 11.45	6042	39.15 38.89 39.01
4986	55.76 55.99* 55.60 55.76 55.74 55.74	6059	55.99 56.10 55.78 55.82 55.88
4990	10.37 10.64 10.38 10.56 10.54	6254	54.52 54.38 54.30 54.26
4991	16.01 16.25* 15.92 16.05 16.07 16.07	6258	5.95 5.47 5.84 5.78
4993	21.69* 21.94 21.76 21.80 21.81	6267	16.04 16.24 15.93 15.94
4996	24.12 24.09* 23.82 23.85	6287	43.15 43.42 43.35 43.37
5000	5.67* 5.93 5.88 5.96 50.80 51.00 50.65 50.72 50.68	6386	1.35* 1.49 1.61
5009	52.20 52.49* 52.16 52.23 52.17 52.11	6575	58.14 57.86* 57.98 58.03 58.01 20.69 20.40 20.68
5010	56.64 56.92* 56.53 56.47	6625	31.84 31.57 31.64
5013	39.62 39.77* 39.49 39.50	6724	19.09 18.84 18.98 19.00
5015	1.33 1.48* 1.15 1.22	6821	8.13 8.00 8.21 8.27
5021	37.29 37.12 37.36 37.46	6892	18.84 18.66 18.87 18.87 18.93 18.91
5025	40.48 40.37 40.48 40.62	6933	41.86 41.61 41.66 41.83
5026	42.26* 41.97 41.94 42.13	6995	13.97* 14.25 14.14 14.07
5055	35.48 35.28 35.20 35.37	7148	
5062	36.46 36.71 36.31 36.43	7219	59.99 60.26 60.39 60.26 60.29
5081	44-59 44-44 44-34 44-44	7245	26.02 26.44 26.46 26.47
5093	56.57 56.72 56.47 56.65	7254	15.67 15.47 15.41 15.58 15.50
3132	41.16 41.39 40.91 41.08	7294	6.06 5.74 5.66

Nr.				A.R. ı	875.0			Nr.				A.R. 1	875.0		
	•	•			1	•		1	•		•	•	•	•	
7327	9.90	9.53						8472		37.61					
7364	45.90	46.13	46.08	46.22				8492	27.95	27.62	27.85	27.91			
7381	33.10	33.09	33.31	33.36				8510	59.63	59.74	59.49	59.67			
7515	2.34	2.19	2.51	2.47	2.47	2.55		8525	10.55	10.25	10.42	10.59			
7570	14.85	14.72	14.99	14.75				8532	6.74	6.90	6.97	6.99			
7573	22.49	22.69	22.74	22.64				8556	3.83	3.62	3.94	3.88	3.74	3.78	
7577	50.11	49.82	49.90	49.99				8560	47.78	47.48	47-73	47.65	47.72	47.72	
7653	59.23	59.17	58.96					8610	25.92	25.63					
7677		-	15.99					8637		25.87	26.12	26.12			
7725	53.77	53.98	53.70	53.77	53.74	53.81	53.73	8659	2.69	3.05	2.74				
7726	8.73	8.47	8.77	8.82				8680		11.38		_			
7767	4.13	4.28	4.26	4.43	4.31			8682		22.43		22.71			
7812			47.72					8744		34.17	33.91				
7857			28.65	28.57				8774	_	10.29					
7880	18.30	18.00						8790		47.38					
7908	9.90	9.71	9.99	9.94				8844		50.81	50.73	50.74	50.67	50.76	
7953			20.02					8935		45.02					
7959			45.02					8940		24.49			24.74		
7971			35.73					8982		25.45					
7995			50.65	50.49				8992		26.33		_			
8049		25.92						8997		8.36			8.71		
8053			51.97	51.93				9013	57.36	57.21	56.87	56.85			
8071		45.82	-					9042		17.14		•	17.20		
8072	46.29	45.89	46.31					9044		42.47	-				
8089	1.90	1.64	2.03					9048		17.88		_	18.11		
8108	49.07	48.73	49.10	48.97				9103	8.48		8.58	8.70			
8126	42.41							9218	-				32.76	32.87	32.84
8149		-	57.13	-				9230		43 .59		43-47			
8184			49.66	49-59				9252		54.94					
8210	7.05	7.34						9255	•	24.84	-				
8280	_	_	26.94	-				9337	21.23	20.88	21.14	21.15			
8329	23.10		23.16	23.23				9343	1.32	1.60					
8369	2.77	2.62	2.89	2.94				9348	53.69	53.51	53-54	53.40			
8371	9.72	9.86	9-95	9.68	9.92			9404	_	0.53	0.23	0.31			
8376			34.13	_	34.13	34.19		9421	20.71	20.48	20.45	20.51			
8404			15.74	15.69				9439	-	13.35					
8405	20.90	21.16	21.06					9462	5.66	5.79		5.80	5.92	5.88	
8425	19.38	19.28	19.50	19.56				9481	51.01	50.96	50.75	50.84	50.81		
8471	30.81	30.94	31.18	31.10				II'	l						

Declinationen.

Nr.	Decl. 1875.0	Nr.	Decl. 1875.0
			1 1 1 1 1
15	27.8 30.8 27.5 27.2	302	59.4° 58.7 62.4
25	17.6 21.5 18.2 16.0	313	43.1 45.7 42.3
48	21.9 18.7 17.7	315	46.9 48.3 50.4 47.6 49.5
136	50.0 46.8 47.7 48.9	324	53.0 50.4
162	9.9 13.5° 10.3	332	24.5 28.3
169	51.0 53.8* 49.4	336	57.9 60.9 60.2 59.2 60.9
220	57.1 60.1* 57.4	356	13.0 15.9 16.0
261	1.2 3.4 4.1 0.7	369	33.0 36.0 33.1 32.8 32.8
262	39.2 40.8 39.1 37.6	374	20.4 21.2 22.9 21.4 22.3 23.5
272	30.0 27.2 26.9 30.0	396	5.3 8.5 8.6
286	11.8 13.2* 12.8 15.2	405	51.6 53.4 54.7 52.1
}			

Nr.	Decl. 1875.0	Nr.	Decl. 1875.0
408	20.5 18.5 20.8 21.6 21.0	1350	43.1 45.6 41.6 41.7
439	45.8 48.7 49.6	1352	23.0 23.9 25.4 21.8
446	58.2 60.7	1362	26.4 29.7 28.6 27.2
447	23.5 19.5 18.2 19.7	1387	42.6 45.6 44.9
449 460	11.0 14.9 12.5 48.1 51.1 51.8 50.0	1392	18.2 19.1 18.3 15.1
468	39.8 33.2	1424	33.5 35.3 36.3 32.8 34.0 18.8 21.1 22.5 21.3 20.2 20.4
481	34.8 31.8 31.7 32.0	1462	53.4 55.0 56.4 53.9
499	27.8 31.4 29.6 27.6	1484	17.1 20.6 20.5 19.1
518	29.1 26.0 26.2 27.2	1500	46.7 48.1 51.1 46.3 46.1
522	23.2 25.0 26.6	1502	45.1 48.6 46.3 45.4
550 561	12.5 16.4 17.2 29.6 31.5 32.7 32.4	1512	8.1 6.8 8.8 10.4
578	46.8 42.3	1521 1526	19.8 23.3 20.2 21.0 5.1 8.6 5.6 5.4
587	27.3 29.6 31.2 31.2 32.5	1543	18.5 20.0 16.9 17.7 19.3
608	8.1 4.8 3.5 4.7 4.7	1580	9.6 12.5 9.9 9.8
620	15.1 14.3 17.7 15.5 16.1	1601	37.8 40.7 40.8 40.8
651	37.5 39.1 35.3 37.6	1636	53.1 50.2
661 665	12.2 15.6 15.0 17.4 15.8 14.2	1665	33.5 34.6 32.1 35.4
689	24.I 23.9 29.7 28.3	1692	14.1 10.0 12.3 20.8 19.2 17.7 19.7
690	30.2 30.1 34.1 33.0	1855	59.1 61.8
707	53.4 49.4 48.0	1866	5.6 4.4 6.4 7.4
721	32.8 35.0 32.2 30.9	1878	36.2 33.0 34.9
756	23.1 19.9 22.6	1885	8.4 8.4 7.7 0.6 0.8
811	17.9 14.9 13.0	1929	42.9 40.0 39.0 39.1
820 821	20.4 25.2 21.1 19.4 27.1 30.1 28.4 30.5	1934	45.7 40.8
825	57.7 60.4	1937 1950	53.2 49.9 49.0 49.2 7.2 10.6 9.8
893	7.8 4.3 5.5 4.6 6.7 5.7 5.1 5.3	1957	13.4 10.0
922	16.8 19.2 15.6 17.8 17.1	1969	54.1 51.6
923	42.4 43.9 45.2 45.5 45.8	1971	47.4 50.8 50.7
932	48.8 50.3 53.6 51.2	2015	13.6 16.4 14.2
933 935	50.6 52.5 49.1 51.7 51.2 51.4 5.8 1.9 1.7	2027	32.9 34.2 36.0 34.6
933	42.1 43.5 41.2 40.4	2035 2068	9.6 11.8 9.3 9.4 7.3 9.4 9.1 39.7 37.6 41.8
949	40.2 36.9 37.7	2101	20.2 17.6
955	5.6 8.2	2130	14.4 17.2 14.1 14.4
972	56.2 60.0 58.2 56.8 57.8	2172	15.7 13.1
978	5.2 4.4 3.6 2.0 2.0	2192	16.8 12.0
1088	52.2 53.9 52.8 51.4 50.9 38.1 39.4 41.6 40.2	2253	37.7 40.7 38.8 37.5
1103	49.2 52.1 48.3 49.1 49.6 48.6	2266 2342	12.7 10.2 56.9 53.9 55.8 57.1
1104	23.3 26.4 25.2 25.1	2393	3.5 0.8 3.8 3.6
1115	16.9 14.4 13.2	2453	33.0 30.5
1118	50.2 53.4 51.9 52.3	2481	19.0 15.8 17.1 19.7
1150	2.8 5.9 3.2 3.6	2499	30.4 27.8
1158	15.3 14.0 12.4 11.9	2516	17.0 13.9 16.1 15.2
1164 1166	57.4 60.4 58.1 57.7 12.7 16.1 14.2 14.8	2554 2591	12.0 8.5 11.0 47.2 50.8
1197	55.1 53.5 52.1	2591	42.3 44.9
1200	45.6 48.0 43.4 43.8	2609	29.2 25.5 28.6
1254	32.7 31.3 35.0 33.1	2610	37.3 33.7 36.0
1274	44.2 47.6 45.7 45.8 46.7	2622	8.9 6.4 5.3
1294	39.3 35.6	2674	48.7 45.1 47.9 47.7 47.3
1309	39.5 40.8 41.6 41.2 42.7 42.5 29.4 32.6 30.7 29.9	2683	24.5 21.5
.345	ציצים וייני דייני ן	2009	34.7 31.7 33.5 33.2 34.0

Nr.	Decl. 1875.0	Nr.	Decl. 1875.0
2693	10.1 7.3 9.5 11.0	3683	528 561 524 548
2718	53.4 50.9	3698	53.8 56.1 52.4 54.8 13.4 11.2 8.4 7.3
2728	9.6 11.5 11.5 12.7 10.1 8.6	3737	46.6 43.2 44.4 44.7
2732	20.6 23.9	3744	5.7 4.2 3.8 2.1
2751	32.4 35.6	3766	41.7 37.2 37.7 36.4
2773	40.6 37.9	3805	38.3 35.2 36.3
2818 2829	60.0 56.4 57.7 57.3 9.8 12.1 9.0	3888	49.5 47.0
2899	9.8 12.1 9.0 27.4 25.1 24.0 25.2	3895 3903	13.8 16.7 4.7 2.2
2925	23.1 20.0 20.7 20.7	3926	16.4 12.7 12.7 12.0
2961	6.8 9.2 5.8 6.7	3947	58.0 61.6 59.8 59.7
2996	40.6 37.4 37.8	3966	26.8 23.3
3029	42.9 39.8 40.9 41.6	4044	55.9 52.9 53.0 51.2
3036	2.6 4.6 1.5 2.3 2.7	4080	10.9 12.7 9.3 9.2
3041 3046	35.9 39.5 36.8 37.8 37.2 37.8 43.7 45.7 43.3 42.6	4129	3.8 5.7 5.1 6.8
3054	44.7 41.4 42.2 41.2	4136 4148	38.2 38.2 37.3 35.4 33.8 31.8 32.1 35.1 35.9
3064	40.5 37.3 38.8 38.9	4164	4.3 2.3 5.8
3083	42.8 41.7 45.5 38.9 42.4	4193	54.9 54.7 49.8 49.5
3109	55.0 52.4	4224	32.0 28.6
3131	27.3 24.9 26.3 24.0	4230	25.4 29.6
3140	22.3 20.9 19.0 19.4	4336	37.6 40.3 42.0 41.3
3155 3168	41.3 38.6 39.3 38.2 22.2 19.2 19.8 19.6	4371	50.8 53.3
3186	58.8 56.0 56.6 55.3	4410 4417	14.2 16.5 17.6 15.9 55.8 53.2
3189	22.2 19.9 19.0 18.5	4434	26.9 24.4
3194	52.5 55.1 50.8 51.9	4471	10.2 13.4 13.5 12.5
3215	47.7° 51.5 48.5 49.2	4478	19.3 22.8 23.0 20.7
3221	30.5 26.6 27.6 26.9	4480	15.5 12.4 14.0 12.9 13.0 12.4
3222	6.5 9.9 7.6 6.9 42.2 38.2 38.9 38.2	4495	59.7 56.7 58.8 60.0
3239 3253	53.3 49.7 52.6 51.5 50.5 50.4	4512 4518	44.5 46.9 38.8 39.4 49.7 44.2 44.0
3268	5.7 3.2 2.0 3.0	4572	42.1 45.8 46.6
3271	51.3 48.1 45.8 48.8	4618	46.0 49.2 45.5 46.8
3288	49.2 45.3 47.0 46.9 45.8	4739	49.9: 52.5
3300	9.5 6.4 5.3 6.5	4757	27.2 24.3 26.0 27.2 23.8 28.7 26.4 24.6
3308	15.0 12.0 12.9 14.2 11.9	4782	29.7 30.4* 26.3 25.7
3325	25.3 28.3 27.0 31.6 28.3 30.5	4788 4809	54.7 54.2* 59.0 58.9
3329 3330	55.6 52.5 54.0 55.2 54.5 55.4 53.5	4821	38.8 39.4* 41.4 42.6 43.3 43.9 42.3 41.8* 39.1 39.6
3333	10.3 8.7 7.1 8.5	4846	45.2* 42.5 40.0 39.8
3345	42.5 38.9	4853	54.1* 51.9 41.1 40.8
3358	61.0 58.6 56.8	4861	37.7° 36.5 36.1 34.5
3397	37.5 40.6 39.7 38.5 39.4 37.5 38.5	4877	32.8* 28.7 30.1 29.6
3399	30.0 27.5	4878	13.4* 10.9 10.5 10.0
3406 3437	23.7 21.1 35.3 32.8	4884 4891	55.5 58.2* 55.2 55.5 45.1* 41.9 42.2 42.0
3494	48.6 45.6 36.7 37.1	4907	9.8* 6.8 9.2 9.7
3532	51.9 52.4 49.3 50.5	4912	5.1 1.9 2.7 2.8
3533	55.2 54.3 50.8	4934	45.8* 45.4 44.1 41.9
3539	39.3 38.7 37.6 39.9 40.7	4938	50.6* 47.6 48.6 48.2
3542	42.4 39.7 38.5 40.2	4964	16.3 17.5* 12.1 12.6
3568 3585	43.6 46.7 57.9 58.1 59.0 56.7 59.0 60.1	5000	26.5* 24.4 24.4 23.4
3634	24.6 24.9 22.2 26.1	5003 5006	59.4 58.9 52.9 52.6 53.3 52.5 4.0° 1.1 0.1.
3658	16.5 17.6 18.7 18.4 17.3 17.7 19.7	5017	29.1° 26.1 24.0 25.5 25.8 25.4
	18.9 22.2 21.0 22.2	5019	1.1 2.0 4.0 0.2
3676	•	-	

Nr.	Decl. 1875.0	Nr.	Decl. 1875.0
5055	" " " " " " " " " " " " " " " " " " "	60-0	
5055 5056	24.4 23.4* 25.8 27.1 26.4 25.2 26.2 23.0 23.0	6078 6104	44.0° 46.1° 46.5 47.0 49.8° 52.9° 52.7 53.6
5062	28.4 31.4 31.6 30.5	6119	48.8* 53.2* 51.6 51.8
5085	1.9 4.4	6147	53.7* 50.3 52.8 53.2
5099	5.1 3.1 2.1	6176	2.5° 6.1° 4.0 4.5
5105	55.4 56.7 52.8	6182	59.5 62.5 61.8 62.4
5132	28.8 28.6 31.5 31.7	6189	49.0* 52.1 52.7
5137 5150	15.5 15.5 7.4 7.5 49.7 51.8 46.9 46.8	6209 6218	50.8* 53.8* 54.0 52.6 49.6 46.7 50.3 49.4
5157	24.7 22.9 21.0	6220	61.7* 58.5 59.6 59.5
5160	18.9 21.8 19.7 18.4	6244	43.1* 40.0 42.6 41.9
5165	35.8 33.6* 32.0 32.5 32.8	6265	28.9 31.4
5167	44.8 42.5* 44.1 45.3 45.8	6270	35.5* 32.9 36.0 35.7
5173	29.2 26.6	6271	0.6* 1.5* 7.4 5.6
5197	58.8 56.4 53.1 53.5 54.2	6298	22.8* 20.1
5204 5218	41.1 41.8 38.5 39.7 40.6 31.8 33.0 29.5	6311	42.5 39.5 40.0 39.3 30.4 37.5 39.4 37.7
5221	56.6 57.4 53.2	6321	54.1 56.8
5227	48.3 46.8* 44.6 47.0 46.3	6353	35.7 32.1 33.1
5273	57.5 58.0 54.4 56.1	6394	8.8 5.6 6.5 8.2
5287	59.5 62.9 60.6 61.7 61.4	6420	32.4 36.1 35.0 37.9
5289	62.1 59.7* 55.9 56.2 57.6	6448	38.9* 36.4* 35.0 37.6
5302	44.1 44.1 43.6 46.6 43.3	6457	12.5 10.0
5304 5309	39.6 38.4 37.6 41.3 24.6 21.3* 25.9 23.7 22.4	6502 6509	59.5 56.9 29.3 26.2 28.7 27.3
5311	43.8 41.2 40.5 45.4	6514	44.5 41.9
5314	48.5 46.0 46.5 50.2	6552	41.6 43.3 38.5 37.7 38.8 37.8 37.4 37.3
5329	2.5 5.6 3.0 2.1	6586	11.6 9.1
5332	44.4 47.6 45.7 46.2	6634	18.7° 15.1 17.2 16.6
5416	33.0 35.6	6640	8.5* 11.6 11.7 10.4
5420	50.0 54.8 49.5 51.4	6668 6680	46.8* 48.1 45.4 44.8
5434 5482	53.6 58.1 59.0 18.8 15.7 17.8 16.5	6716	46.1° 45.0 42.5 41.8 12.4° 13.6 10.5 9.7
5498	37.9 41.1 37.3 39.0	6762	62.2 59.5 60.5 58.9
5511	48.4 50.9	6767	7.7 4.6 6.6 6.7
5515	60.0 59.2 58.9 56.6	6769	32.5 29.0
5547	39.1 42.4 37.5 39.1	6801	13.6 10.6
1555	43.9 46.7	6809	52.1 48.7 50.3 49.4
5552 5565	27.9:: ^{\$} 24.4 30.9 27.9 28.7 30.0	6838 6847	17.1 14.1 14.9 14.2 34.7 32.2
5628	25.5 26.4 22.3 24.1	6864	24.0 21.5
5631	9.9 11.8 10.8 12.5 8.9	6867	30.0 27.1
5633	12.5 11.4 10.0 10.2 14.8 13.4 11.1	6901	19.6* 19.6 22.6 21.7
5641	40.9 37.9 40.9	6957	11.5 8.8 10.1 11.5 12.3 11.0
5672	40.5 44.7 40.8 39.9 40.5	6961	30.6 31.7 29.4 32.4
5700	25.1 19.6 24.6 20.1 27.0	7015	44.3 47.4 45.0 44.8
5751 5773	34.6 39.1 37.0 19.9 22.9 22.9	7045	46.0 43.2 44.7 42.4 43.7 49.0 52.3° 50.8 49.5 51.1
5817	14.9 18.3 15.4 14.0	7069	29.9 31.7 33.0 32.6
5823	56.3 53.5 50.2 49.9	7077	0.9 3.5 4.0 3.6
5911	44.5 47. 1 4 7.9	7205	28.2 26.0 25.2 26.6
5918	47.0 43.9°	7219	52.4 49.5 48.7 46.5 47.5
5955	48.8 47.4* 44.9	7280	53.4 49.8 51.3
5983 5986	38.6 37.1* 40.6* 38.3 40.0 31.0 29.5* 31.6 32.0 32.8	7282	37.1 33.9 35.9 34.6 35.7
6024	58.0* 59.8* 61.8 59.9 60.7 60.6	7299	30.8 29.0 30.6 33.1 40.7 37.5 38.7 39.6
6048		7312	
'		1	

N-	Ded -0	l	2.1.2
Nr.	Decl. 1875.0	Nr.	Decl. 1875.0
7317	49.3 50.2 50.5 52.5	8535	43.9 40.8
7323	42.6 39.5 41.3	8539	45.3 44.7 42.8 45.2 47.2
7360	36.2 32.8 32.7 33.0 34.5	8554	52.2 54.7 56.7
7450	33.8 30.2	8559	41.5 43.9 45.3 45.0
7483	3.3 5.8	8567	59.1 58.3 61.4 60.4
7524	31.7 28.4 26.2 27.9	8572	47.4 48.6 51.0 48.3 46.8
7540	55.6 58.7 58.9 57.0	8579	37.5 40.0
7551	12.4 18.0 17.3	8621	16.3 18.9
7570	19.3 17.7 16.1 18.1	8641	8.0 3.8 5.5
7573	57.2 55.6 54.2 55.5	8642	6.2 6.8 7.7 4.6 7.2
7583	35.3 32.3 33.6 32.0	8649	50.0 49.6 46.6* 48.4
7609	33.4 30.2 31.1 30.5	8651	13.2 16.1 15.7 17.2
7636	5.8 2.4 3.9 3.6	8673	54.0 52.1* 53.8 55.2 54.3
7647 7664	45.3 44.2 46.5 47.7 62.3 59.4	8686	8.7 11.5 12.1 12.6 18.9 15.9* 17.5
7679	16.1 19.8 19.0 18.1	8701	1
7697	32.7 35.6 36.4 34.7	8723 8731	43.9 40.4 41.2 41.4 41.4 40.4 37.3 35.0 34.1 33.7
7718	20.4 17.8	8744	31.2 35.0 33.5
7720	47.6 44.8 45.5 45.7 44.4	8774	48.6 46.0
7726	60.5 58.4 57.0 58.6	8832	32.7 29.0 30.0 29.5 29.4
7747	19.7 17.2	8863	31.1 28.6
7764	52.3 52.4 49.5 51.0 52.5	8871	45.6 42.1 43.6 46.3 45.5
7858	35.1 32.6	8873	39.0 39.1 36.8 35.5
7870	35.8 32.6 33.8	8876	10.5 8.0
7872	57.6 59.1 55.5 55.7 58.6	8896	41.1 39.4 42.4 41.5
7880	44.1 38.1	8945	32.1 31.9 33.4 34.9
7959	6.7 3.7 5.8 5.3	8995	17.7 14.7 16.2 16.4
8005	61.0 57.9 60.7 61.3	9002	34.1 32.8 33.7 35.9
8137	32.0 33.9 30.0	9013	51.4 49.9 44.5 45.7
8155	60.2 56.6 59.2 58.2	9021	40.8 36.0 36.8 36.7
8210	54.5 51.4	9085	29.2 24.8
8233	14.3 11.0 14.6 13.8	9105	30.3 27.5 29.7 31.3
8261	62.6 59.4 62.7 61.4	9138	58.9 55.4 57.1 59.3
8270 8285	17.8 14.4 15.5 15.8	9207	22.6 18.1 21.7
8296	1.9 4.0 0.7 0.4 56.9 54.3	9213	5.7 3.2 7.6 4.2 5.6
8311	26.2 23.5 22.9 24.6	9353 9356	7.6 4.2 5.6 19.8 17.2
8387	8.9 5.9 6.9 6.1 7.9	9358	15.0 12.3 15.5 14.7
8404	17.8 17.6 20.8 19.1	9379	22.8 20.3
8413	62.3 58.7 59.0 61.1 60.4	9319	7.2 3.8 4.7
8432	53.4 51.8 50.4	9437	19.2 21.9
8451	21.9 19.3	9439	20.0 22.5
8463	45.7 49.0	9457	12.2 9.5
8510	11.0 10.5 10.9 13.5	9462	3.4 6.3 5.1 3.9 3.2 5.5
8523	14.4 13.6 11.7	9497	60.3 57.1 59.0 59.8
8525	53.1 52.0 53.1 55.6	9509	23.3 21.0 20.2 19.0 21.5
8534	52.2 50.0 53.2 52.8		I
li .			li li

Die mit * bezeichneten Rectascensionen und Declinationen haben halbes Gewicht erhalten.

Anhang II.

Refractor-Messungen von Begleitern von Catalogsternen und Bemerkungen zu den im Catalog mit * bezeichneten Nummern.

```
Nr. 128, 129 R. 1895 Jan. 17 9 3 9 3 6 66 64 98; schwierige Messung, schlechte Bilder.
» 145 R. 1892 Nov. 5 10 58.43 10.17
           R. 1892 Nov. 5 11<sup>m</sup> 21.01 316.70, schwierige Messung.
    193
           R. 1892 Nov. 5 8 5 9 0 52 21 4 04
    263
           Dreifacher Stern; R. 1892 Nov. 5 10 5.76 316.59 und 10 8.88 58.20.
   284
   287
           R. 1892 Nov. 5 8th 5 9th 6.74 197.28
               R. 1892 Nov. 19 (8.6) 10 31.43 189.22
    368, 369
                   1895 Jan. 22 9.2 9.5 31.50 191.00
           R. 1892 Nov. 19 10<sup>m</sup> 55.28 98.24
    376
           R. 1892 Nov. 19 10<sup>m</sup> 73.97 40.92
    417
           R. 1892 Nov. 19 8m7 10227 321245
    424
           R. 1892 Nov. 19 9.0 8.77 282.27
           R. 1895 Jan. 22 9<sup>m</sup>0 9<sup>m</sup>0 3.08 72°51, nicht scharf zu trennen. Z. 249 nicht doppelt gesehen; Z. 809 seq. registrirt, mit —0.10 auf die Mitte reducirt; Z. 812 enger dpl.?
    444
           R. 1892 Nov. 19 10m 7.97 98.83
    456
           R. 1892 8th 14:77 77.42. Am Mer.-Kr. Begleiter geschätzt 8.7 8.6; BD gibt nur einen Stern 6th an.
    458
           R. 1892 Nov. 17: sehr matt, Durchmesser etwa 30"; 1895 Feb. 10: kein Nebel zu sehen; 1895 Feb. 15: äusserst schwacher
    468
             Nebel von 2'-3' Durchmesser. Beob. ganz unsicher im dunkeln Felde mit kurz aufblitzenden Fäden.
           Z. 62 und 248 dpl.?; R. 1892 Nov. 24 kein Begleiter zu sehen.
    513
           R. 1892 Nov. 24 9th 9th 29th 45th 45th 45th
    529
   558, 559 Mitte: 1h45m24s20 +10°11'30s9 1870.3 Z. 53 67 332
   578,579 R. 1895 Feb. 15 9.0 11.0 27.47 309.74; schwächste Fädenbeleuchtung, ganz unsicher.
   584
          R. 1895 Jan. 22 9 3 10 5 18 33 257 29, ganz unsichere Messung bei schwächster Feldbeleuchtung. Z. 137 schwacher
             Com.; Z. 749 »nicht dpl.«; Z. 803 10.5 15" 270°; Z. 809 auch im dunkeln Felde kein Begleiter sichtbar.
    609
           R. 1892 Nov. 24 8th 9th 31.52 133.37
    623
           Z. 62 feiner dpl.?; R. 1892 Nov. 24: vielleicht dpl., nicht zu trennen; 1892 Dec. 21 kein Begleiter zu sehen.
   627
           R. 1895 Jan. 22 11.50°, Com. im dunkeln Felde eben noch sichtbar, nicht zu messen; Z. 803 11. 30° 150°; Com.
             auch in Z. 809 gesehen.
   629
           R. 1892 Nov. 24 8th 11th 5th 29 185.45. Nur in Z. 137 Begleiter bemerkt und 9.3 geschätzt.
           R. 1893 Dec. 6 8th 8th 5.69 243.09. Z. 76 und 340 seq. beobachtet und mit -0.17 -1.2 auf med. reducirt.
   644
   646,647 R. 1895 Jan. 22 9<sup>m</sup>0 9<sup>m</sup>6 39<sup>m</sup>81 320<sup>m</sup>25
   672 Z. 340 in 0° länglich, dpl.?; R. 1892 Dec. 21 kein Begleiter zu sehen.
   690
          R. 1895 März 4 8<sup>m</sup>7 9<sup>m</sup>0 34.51 260.00
          R. 1893 Dec. 22 8 5 2 71 69 35. Nur Z. 269 dpl.?, sonst nicht getrennt gesehen.
         Z. 340 9.7 17 355°; R. 1893 Dec. 6 kein Begleiter gesehen.
   706
   767
         R. 1895 März 5 9 4 9 4 3 4 57 02; nur Z. 748 die Bemerkung: enger dpl., PW. 70°.
   768, 769 R. 1895 März 8 7 5 9 5 6 71 72 18
   773 R. 1892 Nov. 26 2h32m27.47 + 10° 7'50.6, Anschluss an Nr. 791.
          Der Buchstabe K in BD gehört zu 12°373, nicht zu 12°372.
   781, 782 R. 1895 März 8 9 2 9 5 22 55 311 84
   784 R. 1893 Dec. 22 9th 9th 2 3.52 215.34. Nur Z. 270 der Vermerk 2 230°?
   827,828 R. 1895 März 7 8<sup>m</sup>9 9<sup>m</sup>o 30.64 0.52
             Mitte: 2h46m 7.42 + 10° 9'19.3 1870.7 Z. 1 269 270 326. R. 1893 Dec. 22 9.0 9.1 6.83 109.41.
   853,854
             R. 1895 März 9 9 3 10 5 10 16 347 78; helle Fäden, ganz unsicher.
   881,882
              R. 1893 Dec. 22 9 5 24 25 89 53
               Z. 76 8<sup>m</sup>.7 8<sup>m</sup>.8 2<sup>h</sup>53<sup>m</sup>27<sup>n</sup>.09 +14° 1'58<sup>n</sup>.0 a med., δ bor.; 5" 170° × 267 8<sup>m</sup>.5 2 53. 27.17 14 1 54.5 dpl. (3" 150°)?
   891,892
         R. 1893 Dec. 22 8th 20.04 200.64; Com. in Z. 269 326 geschätzt 8.7 8.9. BD 10.402 zu lesen 2.53 56.8 statt 52th.
» 1035 R. 1895 März 8 7 5 9 5 18 27 248 51
» III2
         R. 1893 Dec. 22 10<sup>m</sup>5 12.33 194.53; Z. 61 78 Com. geschätzt 9.3 9.2.
          R. 1893 Dec. 22 9<sup>m</sup> 3.95 222.76; sehr verwaschen.
» I 207
        R. 1895 April 1 4h 11m 53 70 +13° 53' 20.4, Anschluss an Nr. 1261, mit Berücksichtigung der EB. des Vergleichsterns.
```

```
Nr. 1261
           R. 1895 April 1 4h12m42f19 +13°58'31f7, Anschluss an Nr. 1255. Der Stern hat wahrscheinlich grössere E.B.:
                            4h 12m 41.84 +13° 58' 49.4
                                                           1822.96
                                                                      Weisse 4h 218
                                   41.95
                                                   35.6
                                                           1869.72
                                                                      Leipzig M.Kr.
                                                                                      +0.004 -0.27
                                                           1870.46
                                                                      Glasgow 1031
                                   42.04
                                                   35.5
                                                                     Leipzig Refr.
                                   42.19
                                                   31.7
                                                          1895.25
           R. 1893 Jan. 29 10<sup>m</sup> 15.28 62.86; Com. in beiden Zonen 9.3 geschätzt.
» 1376
           R. 1893 Jan. 23 4h42m 0.83 +1099'44.3, Anschluss an Nr. 1386.
» 1387
» 1434 R. 1893 Jan. 29 90 90 90 40 23429; ausserdem Z. 142: 80 dpl? 451 1540 + 1345 369 1869.9.
               R. 1893 Jan. 29 7to 9to 54.41 88.00. Nr. 1441 ist wahrscheinlich identisch mit 14º 797 und BD --10º zu corri-
» 1439, 1441
               iren; die angegebene RA. gründet sich nur auf einmalige Beobachtung, bei welcher wohl ein Zähl- oder Schreib-
             fehler vorgekommen ist. In der BD-Position findet sich kein Stern am Himmel.
           R. 1893 Jan. 29 10<sup>m</sup> 24.66 240.19. Z. 86 303 334 Com. geschätzt 9.5 9.3 9.1.
» 1447
           R. 1893 Dec. 22 9 2 9 5 4 5 82 25
» 1475
           R. 1895 April 10 9<sup>m</sup>0 5<sup>h</sup> 2<sup>m</sup> 1<sup>s</sup>33 +12°48' 3.6, Anschluss an Nr. 1526.
» 1525
  1661
           R. 1893 Dec. 22 9th 9th 7.07 248.11
           R. 1895 April 17 9th 9th 30.49 158.76
» 1725
           Z. 157 9".5 5" 230°; R. 1893 Dec. 22 kein Begleiter gesehen.
» 1750
           R. 1895 April 17 7th 9th 20143 213.89; dieser Begleiter in Z. 57 und 70 notirt. In Z. 754 nur der Vermerk »sehr
» 1795
             enger Duplex«; am Refractor ist aber kein näherer Begleiter zu sehen gewesen.
           R. 1893 Dec. 22 9th 41.78 310.37
» 1800
           Z. 70 9 0 35 0; R. 1893 Dec. 22 kein Begleiter gesehen.
» 1841
           R. 1893 Dec. 22 9th 35:39 357:25
» 1845
          Z. 441 10<sup>m</sup>0 2" 180°; R. 1895 April 17 kein Begleiter gesehen.
» 1870
» 1885, 1886 R. 1893 Dec. 30 — 8.5 6.26 343.70
                   1895 Apr. 16 7.5 9.0 7.07 335.71 1895 Apr. 19 7.5 9.0 7.03 339.96
             Wegen der EB. von Nr. 1885 sind die relativen Coordinaten rasch veränderlich.
           R. 1893 Dec. 30 9 3 21 94 13 83, Sterne sehr schwach.
» 1896
           R. 1895 Apr. 16 5h49m54s + 12°21' 87 Anschluss an Nr. 1905.
» 1899
           R. 1895 März 30 5h56m33.82 +14°21'21.2 Anschluss an Nr. 1963.
» 1970
           R. 1893 Dec. 30 9th 37th 18712. Z. 280 306 Com. geschätzt 8.2 8.5.
» 1993
» 2006, 2007
               R. 1895 April 10 8th 9th 22.79 250to4, unsicher wegen sehr verwaschener und unruhiger Bilder. Nach Z. 57 70
             Com 8.5 8.2 und blau.
           Z. 57 wahrscheinlich länglich; R. 1893 Dec. 30 nicht mit Sicherheit wahrzunehmen ob länglich.
> 2022
» 2035
           Vierfacher Stern; R. 1893 Dec. 30: 8th 2271 108:04, 9th 28838 120:34, 9th 2 prace. 0.2 45"A. Ausserdem folgt ein
             Stern 10 5 35 studl. — Der Catalogort bezieht sich auf die Mitte der beiden engsten Componenten; Z. 283 und 300
             praec. beobachtet und mit +0.18 -0.9 auf die Mitte reducirt. Der Stern gehört mit Nr. 2028, 2029, 2030, 2032
             einem Sternhaufen an.
          R. 1894 Jan. 13 8 5 8 7 28 19 352 81
» 2040
           Z. 299 8 unsicher, vielleicht I" nördlicher.
» 2070
           R. 1893 März 12 6<sup>h</sup> 5<sup>m</sup>54.59 +14°20'34.6, Anschluss an Nr. 2103.
  2089
           Der Stern hat stärkere E.B.:
  2095
                                                                  Lalande 11803-4
                          6h 6m 15:99
                                       +10° 40' 25.6
                                                        1797.01
                                                        1869.15
                                                                                      +0.005 -0.32
                                16.34
                                            40 2.2
                                                                  Leipzig M.Kr.
                                            39 55.0
                                                                  Leipzig Refr.
                                16.50
                                                        1893.10
          R. 1894 Jan. 13 8to 8th 6:10 262010
» 2112
          R. 1894 Jan. 13 8<sup>m</sup>.3 8<sup>m</sup>.5 5.63 57.55; Com. orange.
» 2126
» 2178
           R. 1894 Jan. 13 12m 10° 265°; Com. in Z. 84 und 299 beidemal 9.2 geschätzt.
          R. 1894 Jan. 21 6h15m 1:09 +1101'38.1, Anschluss an Nr. 2219.
  2197
  2197, 2198 Mitte: 6h15m 1.18 +110 1'39.2 Z. 58
          R. 1894 Jan. 13 10.5 20.40 249.39; Com. in Z. 79 273 302 geschätzt 9.5 9.0 9.3.
» 2235
> 2252
          Hellster eines grossen Sternhaufens.
» 2277
          Z. 283 9.5 10" 280°; Z. 308 9.0 5" 280°; R. 1894 Jan. 13 kein Begleiter gesehen.
» 2321
          Z. 304 9<sup>m</sup>2 1.5 120°; R. 1894 Jan. 13 kein Begleiter gesehen.
          Z. 309 dpl. 1° 320°?; R. 1894 Jan. 13 8 no 8 n 2 38 332 21.
» 2350
          R. 1894 Jan. 13 10<sup>m</sup>0 11:23 22:19; Com. in beiden Zonen 9.2 geschätzt.
» 238q
» 2405
          Z. 79 fehlt die Grössenschätzung, Z. 159 gibt 5.0. Unter diesen Umständen ist im Catalog die mit BD gut stimmende
             Grösse nach Z. 4 angesetzt.
          R. 1893 März 4 10<sup>m</sup> 175° (geschätzt), \Delta \delta = 11.4.
» 2462
          R. 1894 Jan. 13 8 7 10 5 5 86 349 54
» 2488
          R. 1894 Jan. 13 8 5 6 10 160 89
» 2575
» 2720
          Z. 299 9.7 22.60°; R. 1894 Jan. 25 12 25" 58°, nicht gut messbar.
          Z. 163 10mo 10" 240°; R. 1893 März 27 kein Begleiter gesehen.
» 2788
» 2829
          R. 1895 Apr. 25 7h11m39.34 +10°55'10.4, Anschluss an Nr. 2839.
```

Zone 10° bis 15°. Leipzig I. 208 R. 1893 März 27 9th 10th 4:15 350th 2. 152 kein Vermerk wegen Duplicität, Z. 279 »duplex?«; demnach ist in Nr. 2842 beiden Fällen unzweifelhaft die Mitte beobachtet worden. » 2885, 2886 R. 1893 März 27 9tho 19th93 326th38; Com. in Z. 74 93 geschätzt 8.3 8.9. R. 1893 März 27 1000 11:36 197071; Com. in den Zonen geschätzt 9.3 9.3 9.3 8.5. » 29II » 2912, 2913 Mitte: 8mg 8mg 7h19m6.22 +15° 5'13.5 Z. 162 R. 1895 Mai 2 8 5 8 7 4.76 339.79 » 2939 R. 1893 März 27 9"5 7:30 47:45 » 2947 R. 1895 Mai 2 8th 8th 2711 107016 2984 R. 1893 März 25 10"5 +0.47 -3.0 3013 R. 1895 Mai 6 9th 9th 1:34 174.31; nur in Z. 453 getrennt gesehen. 3046 R. 1893 März 27 10.0 9.11 327.28; Com. in Z. 279 geschätzt 9.0, in Z. 152 »duplex?« notirt. 3177 » 3229 R. 1895 Mai 1 7^h56^m39.41 +11°50′ 0.3, Anschluss an Nr. 3225. R. 1893 März 28 11 5 354, zu schwach zum Messen; Com. in Z. 314 geschätzt 9.5, in den beiden anderen Zonen » 3307 nichts von einem Begleiter angegeben. R. 1893 März 28 10^m 6.33 180.17; Z. 11 311 429 453 Com. 9.3 9.2 9.2 9.0 geschätzt, Z. 429 als grün bezeichnet. 3322 R. 1893 März 28 9^m5 10.62 116.49 3464 R. 1893 März 28 9 5 10 0 1471 27 14; in den Zonen 9.4 und 9.1 geschätzt. » 3507 R. 1893 März 28 10.5 5.76 312.28, schwierige Messung. » 3518 R. 1893 März 28 8mo 8m: 12.67 353.92 » 3537, 3538 1895 Mai 6 8.0 8.1 12.94 352.86 Etwa 100 Sterne zu sehen, 20 Sterne 9^m-10^m; BD gibt an neb. » 3562 R. 1893 März 28 11^m 25° 128°, zu schwach zum Messen; Com. in Z. 156 geschätzt 9.8. 3615 3689 R. 1893 April 5 9th 5 10th 9:95 92.46; Com. in Z. 23 95 geschätzt 9.5 9.3. EB. in $\delta = -0.26$: » 3698 9h 9m 14.70 + 14° 39' 27.6 Weisse 9h 154 1823.20 18.5 1838.— Rümker 2802 14.77 14.57 14.3 1862.20 Schjellerup 3403-4 14.82 1869.65 Leipzig 1890.08 Leipzig 14.81 R. 1893 April 5 8 0 8 0 14 34 63 07 » 3771,3772 1895 Mai 13 7.5 7.5 14.48 63.78 R. 1893 April 7 9h 53m 30.70 + 12042'52.9, Anschluss an Nr. 3923. 3917 Z. 13 dpl.? (3" 240°); R. 1893 April 5 kein Begleiter gesehen. 3981 R. 1893 April 5 10.5 15.48 246.99, schwierige Messung; Com. in Z. 101 103 geschätzt 9.5 9.4. 4038 Z. 99 länglich in PW. 170°?; R. 1893 April 5 kein Begleiter gesehen. 4055 Runder schwacher Nebel von 40" Durchmesser. 4096 Nebel von 2' Durchmesser mit heller Verdichtung. 4109 R. 1895 Mai 28 8 5 seq. 1 7 30 B.; von diesem Begleiter sind 2 Zonenbeobachtungen vorhanden, bei denen die De-» 4110 clination aber nur auf Schätzung beruht: Z.91 9^mo 10^h40^m24⁸85 +13°41'42" 1869.2 » 99 9.0 24.92 49 R. 1895 Mai 28 9th 9th 36.80 231914 » 4117 4126, 4127 R. 1895 Mai 28 8 8 8 8 17.66 93.43 » 4163 R. 1893 April 5 10.00 19.20 353.08; Begl. in den Zonen 9.5 9.3 geschätzt.

- » 4177 R. 1893 April 5 9.5 11.52 268.37
- » 4193 Der Stern hat stärkere EB. Dieselbe wird bestätigt durch die Refractorbeobachtung 1895 Mai 21 10h59m55:49 +14°56'45.7, Anschluss an Nr. 4183.
- » 4200 R. 1893 April 5 9th 2 754 28728. In Z. 9 für RA. praec. beobachtet, mit +0.24 auf die Mitte reducirt.
- » 4260 Schwacher verwaschener Nebel. Ein Stern 10mo geht 4° 2' südl. voran.
- » 4266 R. 1893 April to 11th 5 20 215°, zu schwach zum Messen; Begleiter nur in Z. 98 notirt und dort 9.8 geschätzt.
- > 4270 Schwacher Nebel, in PW. 150° etwa 1' lang.
- » 4291 R. 1893 April 7 11^h19^m53.19 +10° 3'21.4, Anschluss an Nr. 4295.
- * 4343 Auf diesen Stern soll nach dem BD-Verzeichniss ein Stern »S«, 12° 2354 9^m5, 2°8 2′2 südl. folgen. An diesem Ort ist am Himmel kein Stern vorhanden und auch in den Durchmusterungszonen nichts beobachtet. Die Eintragung ist durch Uebersehen des von Struve bereits in der Einleitung zu den Pos. med., p. CI berichtigten Fehlers von 10′ in der Declination von Pos. med. Nr. 1333 und den fernern Zufall verursacht, dass, als der vermeintlich Struve'schen Stern wegen seines Fehlens in den Zonen am 14. Mai 1886 am Heliometer nachgesehen wurde, für einen Stern schw. 9-10^m die Coordinaten 11^h 29^m12° +12°56′5 f. 1855 gefunden wurden, hierbei aber offenbar wieder ein Ablesefehler von 10′ vorgekommen ist.
- » 4344 Diess ist der Struve'sche Stern Pos. med. 1333, und in BD bei 13°2435 das Zeichen S zuzusetzen. Die Struve'sche Berichtigung Intr. p. CI wegen des Ablesungsfehlers von 10' ist aber noch nicht vollständig, sondern noch a. a. O., sowie im Specialcatalog p. 182 und im Generalcatalog bei Nr. 1333, die Rectascension -2" zu corrigiren; Nachrechnung aus Obs. Dorp. Vol. VIII gibt aus der einzigen Beobachtung 1831 April 27 mit der dort aufgeführten vorläufigen Uhrcorrection RA. 1830.0 = 11^h27^m52ⁿ44 statt 54ⁿ51 der Pos. med.
- » 4442 Z. 107 feiner Begleiter? 5 230; R. 1893 April 10 kein Begleiter gesehen.

```
Nr. 4445 Z.111 kein Vermerk wegen Farbe; Z. 168 roth; R. 1893 April 10 ziemlich weiss, etwas gelblich.
» 4521,4523 In BD fehlt der Buchstabe S.
             R. 1893 April 14 — 9<sup>m</sup>0 26.37 64.86
1895 Mai 28 8<sup>m</sup>7 8.7 26.34 64.59
           Nebel von etwa 1' Durchmesser, ziemlich hell.
» 4572
  4577
           Möglicherweise Kern vorhanden; schwächer als 13°2531.
   4609
           R. 1893 April 14 9th 21:48 85:29
           R. 1894 Mai 6 8 9 9 0 2 75 238 20; in Z. 768 und 770 praec. beobachtet und mit +0:16 -1:5 auf med. reducirt.
 » 4618
           R. 1894 Mai 6 9<sup>m</sup>2 10<sup>m</sup>5 8.07 324.64
» 4636
           R. 1894 Mai 6 8 5 9 7 7 80 189 42
 » 4640
           R. 1893 April 14 9th 29th 207.52, Hauptstern weiss, Begleiter bläulich; am Mer.-Kreis der Hauptstern beidemal roth
 » 4721
             geschätzt, Begleiter in Z. 20 sehr blau, in Z. 29 sehr grün angegeben.
           Z. 35 9.8 20. 190°; am Refr. 1893 April 14 und 17 kein Begleiter gesehen.
 » 4726
           R. 1893 April 12 12<sup>h</sup>54<sup>m</sup> 9.36 + 10°49'51.4, Anschluss an Nr. 4744.
 » 4739
           R. 1893 April 14 9 27 27 04 187 39
 » 4740
           R. 1893 April 14 9"5 2"91 262"19. Nur Z. 27 dpl.?
 » 475I
 » 4756, 4757 R. 1894 Mai 6 9th 9th 9th 8 151554
 » 4807
           Z. 100 feiner Begleiter? 9th 5 5" 220°; R. 1893 April 17 kein Begleiter gesehen.
 » 4851
           R. 1894 Mai 9 8th 10th 5 27.14 250.05
           R. 1894 Mai 9 10mo 21.17 15896
 * 4973
           Die Position ist durch eine spätere Schätzung der relativen Lage gegen 11°2660 am Refractor controlirt worden.
 » 5070
   5097
           R. 1894 Mai 9 9"5 4"89 200978
           R. 1894 Mai 15 12<sup>m</sup> praec. 3° 5°A., nicht messbar; dieser Begleiter in Z. 776 geschätzt 10.0.
   5102
           R. 1893 April 24 7th 7th 9.12 335.43; Begleiter Z. 32 43 geschätzt 8.1 8.3.
   5103
           In Z. 34 für die Grösse in unzweideutiger Weise 5tho notirt; vorläufig für einen Schreibfehler angesehen.
 » 5130
           R. 1893 April 24 9th 9th 9th 14.04 174.27
 » 5155
           R. 1893 April 24 9"0 10"0 26"41 35798
 » 5161
 » 5183
           Z. 375 länglich, gelb; Z. 378 länglich in 210°; R. 1894 Mai 15 9.0 9.2 0.5 26.22, Distanz geschätzt, nicht messbar.
           R. 1893 April 24 8mo 9m5 8mo 22793
 » 5229
           In Z. 41 175 geschätzt 8.0 8.0, BD gibt an 6.5, R. 1893 April 25 ebenfalls 6.5.
 » 5320
           Z. 182 8.8 2.10°; R. 1897 Aug. 11 9.0 9.5 4.99 13.69.
 » 5341
           R. 1893 April 25 7th 8th 13.41 171.63
 » 5358
           R. 1893 April 25 9th 9th 24.63 352.09
 » 5374
           R. 1893 April 25 9th 10th 11:83 96:64
 » 5387
           R. 1893 April 25 9 5 15 58 26105
 » 5458
           R. 1893 April 25 9th 9th 15:35 235.46
 » 5519
                R. 1893 Juni 3 9.0 14.58 93.77
 » 5537, 5538
           R. 1893 Juni 2 7th 7th 2.95 261.68
 » 5545
           R. 1893 Juni 3 8"5 8"6 6"10 327.38
 » 5566
 » 5567
           48 folgt ein weiter Doppelstern, dessen beide Componenten 1893 Mai 12 am Refractor angeschlossen wurden:
                                              9<sup>m</sup>·5 15<sup>h</sup>·54<sup>m</sup>28<sup>n</sup>·55 +14<sup>o</sup>32<sup>i</sup> 3<sup>n</sup>·0
10.0 15 54 29.05 +14 32 17.6
           R. 1893 Juni 3 9 5 15 48 312 12
 » 5570
           R. 1893 Juni 3 9th 3 7:47 147:57
 » 5642
 » 5649
           Z. 187 Mitte beobachtet; Z. 180 kein Vermerk, es ist angenommen, dass diese Beobachtung sich ebenfalls auf die Mitte
             bezieht, da unter dieser Annahme die beiden Oerter sehr gut stimmen:
                                               Z. 180 16h 7m2882 +13°51'46"1
                                               » 187
                                                             28.79
             R. 1893 Juni 3 6th 6th 4.05 334.95.
           Schwacher Begleiter, am Refractor 1893 Juni 7 angeschlossen: 9th 16th 16th 32th 46 +14051 43th 2.
 » 5708
           » 5718
           Der Ort ist durch Schätzungen am Refractor gesichert.
 » 5722
           R. 1893 Juni 3 9th 5 13.77 21.62
 » 5755
 » 5773, 5774
                1894 Juni 23 9<sup>m</sup>3 9<sup>m</sup>6 19.40 215.94, Sterne sehr schwach, Cirri.
                 R. 1893 Juni 3 9 2 9 3 24 8 3 11 94
 » 5802, 5803
                                       1794.4
 » 5823 16<sup>h</sup> 36<sup>m</sup> 3<sup>s</sup>32 +13° 24′ 18″8
                                                 Lal. 30400
                                        1844
                   3.02
                             24 1.7
                                                  Rümker 5508
                                                  Paris 21007
                   3.03
                             23 58.8
                                        1858.4
                                                                EB. — -0."29
                                        1869.5
                             23 54.9
                                                  Leipzig
                                        1890.4
                                                  Leipzig
                   3.05
                             23 50.0
 » 5827, 5828 R. 1894 Juni 23 8th 5 8th 7 12. 91 335.23
 » 5981 Z. 46 feiner dupl.?; R. 1893 Juni 9 11 10 250, nicht zu messen.
 » 6137 R. 1894 Juni 23 9. 1 9. 2 2. 1 53.72; am Mer.-Kr. nicht getrennt gesehen, nur Z. 781 »länglich« vermerkt.
```

```
Nr. 6138
           R. 1893 Juni 9 9.5 22.22 334.88
           R. 1894 Juni 23 10<sup>m</sup>o 22.28 73.08
 » 6159
           Wohl veränderlich; BD 7.0, P 7-8, Lal 8, K 7, Berl. Karte 7, Zonen 8.2 8.0, R. 1893 Juni 9 6.0 orange; Z. 195 roth.
 » 6169
           R. 1893 Juni 9 8 9 9 7 7 64 184 75
» 6250
» 6257
           R. 1893 Juni 9 8th 3 7th 3 105th 5
           R. 1894 Juni 28 17h47m18.45 + 11o 56'16.5, Anschluss an Nr. 6297.
» 6301
                                        1823.6 Weisse 17<sup>h</sup> 983

1.eipzig EB. — +0.20
» 6319
           17h49m10.76 +10°36' 23.3
                                 30.4
                                 38.2
                                        1890.5
                                                     Leipzig
           BD 6.5; Schätz. 7.7 8.0, R. 1893 Juni 9 6.5 blau.
» 6348
           R. 1894 Juni 23 10<sup>m</sup>3 15"81 80.66; 10<sup>m</sup>5 seq. 4.5 30"B.; 11<sup>m</sup>0 seq. 6" 1.3 B.
» 6349
           R. 1893 Juli 3 9<sup>m</sup>2 9<sup>m</sup>3 3"58 307°98
» 6426
» 6571
           R. 1894 Aug. 24 9 3 9 5 2 14 142 66
» 6670
           R. 1893 Juni 14 9.5 6.70 7.76
» 6740
           R. 1893 Juni 14 10th o 18:09 197:91
» 6767,6768 R. 1894 Aug. 31 9th 10th 31:37 4944
                                              30.78
                    1894 Sept. 11
                    1895 Aug. 18 9.0 9.5 30.97 1.89
» 6768, 6769 R. 1895 Aug. 18 9th 10th 8:87 153:51
» 6824 R. 1893 Juni 14 9th 5 27:66 322:43
          R. 1893 Juni 14 9<sup>m</sup>2 32!26 49!79
           R. 1893 Juni 14 6.5 7.0 3.72 178.83
» 6861
» 6871
           Sternhaufen von 10' Durchm.; etwa 30 Sterne.
» 6886, 6887 R. 1894 Sept. 11 8 8 10 5 16 69 182 51
           R. 1894 Sept. 11 10 0 2 46 218 42
» 6909
           R. 1894 Sept. 2 9th req. 0.5 2.4 A.; 9th prace. 0.7 1.0 B. (11° 3655); 9th seq. 2.31 16.0 B. (11° 3657), scharfe Messung.
           R. 1893 Juni 14 9th 38.76 55.38
» 6922
           Z. 129 8 8 18 18 52 50 39 +12 31 27 3 9 3 4 240
» 6940
             199 8.7 50.28 26.9 9.0 4 240.

Diese Oerter beziehen sich unzweideutig auf den Hauptstern. Ausserdem finden sich noch die beiden Bestimmungen:
           » 199 8.7
                                         Z. 134 8.6 18h52m50.36 +12°31'26.7

> 208 8.7 50.28 27.0
                                                             50.28
                                                                          27.0 duplex?
             Es ist angenommen worden, dass diese sich auf die Mitte beziehen. Dieselben sind mit den am Refractor 1893 Juni 14
             bestimmten relativen Coordinaten: 9 0 4.42 229.88 auf den Hauptstern reducirt worden.
           R. 1893 Juli 4 9th 5 16.86 318.44
» 6941
           R. 1893 Juli 4 9th 16.44 261.92
» 6944
» 6981
           R. 1893 Juli 4 10 0 14:71 88:47
» 700 I
           Naher Begleiter, in den Zonen geschätzt 9.1 9.0 9.2, am Refractor 1893 Juni 22 angeschlossen: 18h57m36.34 + 14°59' 9.0.
» 7008
           R. 1893 Juli 4 9.5 5.53 157.96. Nur Z. 126 bemerkt »duplex«?
           R. 1893 Juli 4 8.8 9.0 6.63 310.74. — Z. 214 8.7 8.8 1858 22.02 +14.36 0.7 Mitte beobachtet.
» 7011
           R. 1893 Juli 5 11th 20° 220°, zu schwach zum Messen; Com. Z. 287 288 geschätzt 9.7 9.5.
» 7097
           R. 1893 Oct. 5 19h 8m51:48 +14°43' 2"3, Anschluss an Nr. 7115.
» 7125
           R. 1893 Juli 4 9"5 8"78 349 08
» 7139
           R. 1894 Oct. 7 11To praec. 9 in par. In Z. 782 783 793 der Begleiter geschätzt 9.5 9.2 9.2.
» 7209
           R. 1893 Juli 5 9.5 13.84 122.10
» 7235
» 7246
           R. 1893 Juli 5 10th 22!81 244938
           R. 1893 Juli 5 975 10752 189938
» 7247
           R. 1894 Oct. 7 8th 10th 19:30 303.78
» 7271,7272 R. 1894 Oct. 7 9.4 9.5 22.78 162.73
           R. 1893 Oct. 9 10<sup>m</sup> praec. 1:26 57:2 B.
» 7330
           R. 1893 Juli 20 10. 27.84 311.76; Begleiter in den Zonen 9.1 9.3 geschätzt.
» 7331
           R. 1893 Juli 20 11<sup>m</sup> 30<sup>s</sup> 220°, zu schwach zum Messen.
R. 1893 Juli 4 9<sup>m</sup>.5 8.58 302°86
» 7410
» 7471
» 7496, 7497 Mitte: 7th 19h43m27:96 +14° 9'43.7 1870.7 Z. 226
                       8.6
                                  27.99
                                                 42.7 1871.5 > 290
          R. 1893 Juli 20 10<sup>m</sup>0 12.12 236.98
» 7535
           R. 1894 Oct. 11 9 265 32948. — Nur in Z. 783 findet sich ein Vermerk über den Begleiter (91 2320), wahr-
» 7545
             scheinlich bezieht sich aber auch in den anderen Zonen die Position auf den hellen Hauptstern, der jedenfalls den
             nahen schwachen Begleiter überstrahlt hat. Die Einzelbeobachtungen sind:
                                               19h48m17:86 +14°58' 3.6 Z. 228
                                                      17.91
                                                                         » 289
                                                                     4.9
                                                                     4.0
                                                                         » 782
                                                                     3.9 > 783
                                                      17.97
" 7590 R. 1894 Sept. 20 19h52m32.95 +12044'14.8, Anschluss an Nr. 7592.
```

```
Nr. 7600, 7601 R. 1894 Oct. 27 9 2 10 37:36 5:39
» 7605 R. 1894 Sept. 20 19<sup>h</sup>54<sup>m</sup> 7.13 +10°50'42.5, Anschluss an Nr. 7606.
» 7629, 7630 Mitte: 8<sup>m</sup>2 8<sup>m</sup>4 19<sup>h</sup>55<sup>m</sup>28<sup>t</sup>89 +10<sup>o</sup>24'14<sup>t</sup>9 1870.5 Z. 198
           R. 1893 Sept. 28 9 2 28 71 110 77
» 7650
            R. 1894 Sept. 20 19<sup>h</sup>56<sup>m</sup>58<sup>a</sup>38 +14°24'40<sup>a</sup>8 Anschluss an Nr. 7671
» 7651
               1894 Sept. 20
                                       58.34
                                                       45·5
45.8
                1896 Aug. 27
» 7661
            R. 1893 Sept. 28 10 0 22 04 214 19
            R. 1894 Oct. 27 9 2 9 4 6 50 115 93
» 7665
            R. 1893 Sept. 28 9 5 25 93 222 52
» 7669
            In Z. 223 ist noch ein Nachbarstern beobachtet: 9<sup>m</sup>. 0 20<sup>h</sup> 0<sup>m</sup>28. 14 + 13°24'14. 1870.7. Auf diesen beziehen sich die Vermerke: Z. 782 10<sup>m</sup>. 5 40° 240°, Z. 783 11<sup>m</sup> 70° 240°; 1894 Sept. 20 war er am Refractor nicht sichtbar.
» 7704
            R. 1893 Oct. 27 9 5 26 74 319 48
» 7711
            R. 1893 Oct. 27 10 0 17:56 255:26
 » 7724
            R. 1893 Oct. 27 10<sup>m</sup> 23.08 261.71
» 7777
» 7868
            R. 1895 Sept. 21 9. 1 9. 4287 28981; sehr schwach, Dunst.
» 7885
            R. 1893 Oct. 23 11 17 0°, schwer messbar; sehr sternreiche Gegend, im Gesichtsfelde von 15' Durchm. etwa 20 Sterne
               11. Grösse. Z. 244 ist der Begleiter 9.5 geschätzt.
            R. 1893 Oct. 20 20<sup>h</sup>19<sup>m</sup> 9.64 + 14°27' 0.8, Anschluss an Nr. 7912.
» 7907
» 7959
            Z. 786 und 787 geben ohne Zweisel den Ort des Hauptsterns, Z. 291 sehlt jede Bemerkung wegen eines Begleiters, Z. 233
               ist angegeben »duplex? 9 3 3 3000 Nach den Beobachtungen am Refractor muss der Begleiter sehr schwach sein
               und ist daher wohl die Annahme gerechtfertigt, dass sich alle Beobachtungen auf den Hauptstern beziehen.
                      R. 1894 Dec. 12 kein Begleiter; 1895 Sept. 21 Begleiter nicht zu erkennen, sicher schwächer als 10<sup>m</sup> und sehr
               nahe; 1895 Sept. 23 9.0 10.5 5.49 281.39, kaum zu messen.
            R. 1893 Nov. 7 9th 6.67 169.93
» 7964
            R. 1893 Nov. 1 20h31m16.61 + 10°18'20.7, Anschluss an Nr. 8048.
» 8035
            R. 1893 Nov. 7 9th 2 5.66 264.21. Z. 127 duplex?, Z. 200 9th 3 5" 270°. Es ist angenommen, dass beide Mal der Haupt-
» 8058
               stern beobachtet ist.
» 8074, 8075 Mitte: 8<sup>m</sup>.9 8<sup>m</sup>.9 20<sup>h</sup> 34<sup>m</sup>54<sup>2</sup>50 + 10° 7'56<sup>2</sup>1 1870.5 Z. 200. — R. 1895 Aug. 28 9<sup>m</sup>1 9<sup>m</sup>1 5<sup>2</sup>39 64<sup>2</sup>68.
» 8087 R. 1893 Nov. 7 10<sup>m</sup> 12.40 2.04
» 8096, 8097 R. 1895 Aug. 28 8 2 8 4 8 67 87 33
» 8163 R. 1893 Nov. 7 9.5 9.45 248.43
» 8209, 8210 R. 1893 Nov. 7 9.0 25.44 195.88
<sup>2</sup> 8225 R. 1893 Oct. 25 9<sup>m</sup>5 20<sup>h</sup>49<sup>m</sup>27<sup>s</sup>99 +13°50'29<sup>s</sup>3, Anschluss an Nr. 8224.
            R. 1895 Aug. 28 8 5 9 6 6 60 219 66
» 8241
            R. 1893 Oct. 25 12<sup>m</sup> 10<sup>s</sup> 230°. — Z. 244 dpl.?, Z. 296 Com. 9<sup>m</sup>.2, Z. 229 kein Begleiter notirt.
» 8275
» 8320
            R. 1893 Nov. 7 9<sup>m</sup>5 15"38 280°03
            R. 1893 Oct. 25 9<sup>m</sup>.5 21<sup>h</sup> 0<sup>m</sup>12.42 + 12°41'16.0, Anschluss an Nr. 8328.
» 8326
            R. 1893 Nov. 13 11th 10' 170°; nur Z. 240 »duplex?«.
» 8375
            R. 1893 Nov. 21 9mo 21h 7m54.72 +11° 9'33.5, Anschluss an Nr. 8380.
» 8389
            R. 1893 Nov. 13 9 3 9 5 16 66 356 12
» 8390
            R. 1893 Nov. 13 9 5 24 89 21 73
» 8456
            R. 1893 Nov. 13 10<sup>m</sup>5 30<sup>n</sup> 3<sup>o</sup>; Com. in Z. 298 321 geschätzt 9.5 9.8.
» 8461
            Z. 795 Verdichtung 9 5; R. 1895 Sept. 23 heller Sternhausen, zum Theil auflösbar, Durchm. 2'.
» 8523
» 8616, 8617 R. 1895 Sept. 23 9th 9th 4.62 223.23
» 8617
            R. 1895 Sept. 23 21h33m55.85 +13°53'13.7, Anschluss an Nr. 8613.
            R. 1893 Nov. 10 21h38m56.71 +10°43'18.7, Anschluss an Nr. 8660.
» 8657
            Z. 586 duplex?; R. 1895 Sept. 25 vielleicht länglich in PW. 40°.
» 8731
» 88oo
            R. 1893 Nov. 13 7th 7th 3 2591 81246. Schwierige Messung, Bilder sehr unruhig und verwaschen. Der Catalogort
              bezieht sich auf den vorangehenden Stern.
» 8938
            R. 1893 Dec. 6 9 5 12 83 28197
            R. 1893 Dec. 6 8th 5 8th 3.35 284.29
» 8967
            R. 1895 Oct. 7 + 10°52'59", Anschluss an Nr. 9033.
» 9035
            R. 1893 Dec. 6 9.5 4.79 148.49
   9058
            R. 1893 Dec. 6 8th 0.97 224911; Z. 138 dpl.? Wahrscheinlich ist in beiden Zonen die Mitte beobachtet.
» 9166
» 9207, 9208 R. 1895 Oct. 7 9. 8 10 0 28.68 185.87; schwierig, ganz unsicher.
            R. 1893 Dec. 15 7to 10th 33th94 359th39; Com. in den Zonen geschätzt 9.5 9.0 9.2.
» 9245
» 9311
            Z. 322 dpl.? (9.7 2" 250"); R. 1893 Dec. 15 kein Begleiter gesehen.
            R. 1893 Dec. 15 10<sup>m</sup> 7.74 280.55; Com. Z. 136 251 geschätzt 9.2 9.0.
» 9316
            Z. 136 länglich in PW. 60°, dpl.?; R. 1893 Dec. 21 kein Begleiter gesehen.
» 9373
            R. 1893 Dec. 22 12th 20th 340th, Com. sicher nicht heller, Dec. 21 überhaupt kein Begleiter gesehen. Z. 258 10.0 ge-
» 9402
              schätzt; Z. 239 kein Vermerk über Begleiter.
            R. 1893 Dec. 22 10th 4.96 95.72, Dec. 21 nur sehr schwacher Begleiter vermuthet. Z. 141 dpl.?
```

```
Nr. 9437 R. 1896 Oct. 5 9<sup>m</sup>5 23<sup>h</sup>40<sup>m</sup>11<sup>n</sup>91 +13<sup>o</sup>18'20'2 Anschluss an Nr. 9439

Nov. 14 — 12.20 19.8 » » 9420

14 — 12.25 22.3 » » » 9429

9 9439 R. 1895 Nov. 14 9<sup>m</sup>7 23<sup>h</sup>40<sup>m</sup>13<sup>n</sup>46 +13<sup>o</sup>20'21'8 Anschluss an Nr. 9429

14 — 21.7 » » 9429

1896 Nov. 14 — 13.35 21.7 » » 9420

14 — 13.47 24.4 » » 9429
```

Sämmtliche Angaben beziehen sich auf den Aequator und das Aequinoctium 1875.0; die aus älteren Catalogen entnommenen Zahlen sind ohne weitere Reductionen angesetzt.

Anhang III.

Nicht in den Catalog aufgenommene Beobachtungen.

Die ausserhalb des Programms mitbeobachteten Sterne sind in den Catalog nur soweit aufgenommen worden, als ihre Oerter genügend gesichert erschienen, ohne dass besonderes Gewicht darauf gelegt wurde diese Sicherung durchweg herbeizuführen. In Folge dessen blieb eine Anzahl von vorläufig nicht controlirten Ortsangaben übrig, die nachstehend zusammengestellt sind. Die hierbei vorkommenden Refractorpositionen rühren in der Hauptsache daher, dass der Beobachter bei der Aufklärung von Zweifeln häufig alle an der betreffenden Stelle des Himmels sichtbaren Objecte bestimmt hat.

Ferner blieb bei der Zusammenstellung des Catalogs eine Anzahl von Beobachtungen übrig, die aller Wahrscheinlichkeit nach durch, vorläufig nicht aufgeklärte, Versehen entstellt sind. Auch diese Angaben sind hier mit aufgenommen worden, weil in dem einen oder andern Falle die Zukunft vielleicht eine Richtigstellung herbeiführen könnte.

Für einige Sterne sind die Grössen nicht beobachtet, und eingeklammert diejenigen der B.D. hinzugesetzt. Endlich ist zu erwähnen, dass auch die nachstehenden Örter dem System des Catalogs angehören.

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Decl. 1875	Ep.	Zone	B.D.	Bemerkungen
I	10.0	oh 34 ^m 57:26	+14°59′ 0″1	92.8	R		Anschluss an Nr. 165.
2	12	1 3 15.43	+13 43 5	92.9	R		Anschluss an Nr. 325.
3	11	1 3 55.76	+13 43 5	92.9	R		Anschluss an Nr. 325.
4	9.7 10	I 4 17.22 17.41	+14 26 16.5 20.5	89.9 90.9	747 808	14° 179	Der stärkere Unterschied der Declinationen wird durch die Schwäche des Objects genügend erklärt.
5	9.5	I 5 43.77	+10 10 17.4	85.9	602		
6	9.5	I 42 42.39	+13 35 9.6	89.9	747	13 282	
7	9.2	2 24 19.43	+11 40 17.6	89.9	746	11 350	
8	(9.5)	4 41 33.54	+10 41 42.1	93.1	R	10 638	Anschluss an Nr. 1385.
9	9.1	5 1 46.09	+13 46 53.8	90.1	756	13 814	
10	9.3	5 30 21.69	+10 57 0.2	90.1	754		
11	9.5	5 31 [15.0]	+12 45 29:0	90.1	756	12 842	•
12	(9.5)	5 36 14.58	+14 26 4.6	93.1	R	14 994	Anschluss an Nr. 1767.
13	9.2	5 46 58.22	+10 12 48.7	84.1	441	10 921	
14	- ;	5 47 17.46	+13 27 46.4	93.1	R	13 1023	Beide angeschlossen an Nr. 1848.
15	_	5 47 20.44	+13 28 4.7	93.1	R	5.3 .023	Deide angesemossen an 111. 1040.
16	9.5	5 47 44.08	+13 26 38.2	70.2	157	13 1028	
17	(9.5)	5 50 0.40	+13 59 56.8	93.1	R	13 1048	10 ^m seq. 8" 0.6 B. — Anschluss an Nr. 1885, dessen EB. (jährl. +0.032 -0.50) in Rechnung gezogen wurde.
18	9.1	5 53 25·35	+10 13 16.8	1.68	612	10 966	
19	9.1	6 0 25.82	+11 29 41.4	69.0	69	11 1029	
-	_	25.64	47-4	93.1	R		Anschluss an Nr. 2033.
20	9.4 —	6 5 5.33 5.21	+12 7 33.7 23.8	72.1 93.1	302 R	12 1058	Der Unterschied von 10" ist nicht aufzuklären. Anschluss an Nr. 2094.
21	9.0	6 17 20.92	+11 32 24.9	72.1	299		
22	(9.2)	6 17 25.76	+11 31 31.5	93.2	R	11 1156	Anschluss an Nr. 2227.
23	10.0	6 18 33.44	+13 17 22.6	94.0	R	13 1239	II ^m praec. 2.0 3 B. — Anschluss an Nr. 2255.
24	9.0	6 26 16.50	+10 4 3.0	86.1	613	10 1173	
25	8.7	6 26 18.83	+10 2 47.8	87.1	703	10 1174	
26	8.7	6 27 14.57	+10 1 50.5	86.1	612	10 1182	
27	9.1	6 34 57.80	+10 8 41.0		624	10 1230	
28	8.4	6 41 25.56	+10 37 24.4	68.1	, 4	10 1271	Wahrscheinlich +1' zu corr. — BD 9 ^m 3. Anschluss an Nr. 2502.
-	- I	25.51	38 21.1		R 616		Auschiuss an 141.2502.
29	8.9	6 43 17.21	+10 7 10.5	l .	616	10 1290	
30	8.9	6 44 33.06 6 46 3.63	+10 10 42.9		709	10 1296	
31	9.0	6 46 3.63	+10 10 18.5	07.2	709	. – –	

Nr. Gr. A.R. 1875 Decl. 1875 Ep. Zone B.D. Bemerkungen		1						
Cat. Nr. 2567 Identities here in Nonnte, indem anaders	Nr.	Gr.	A.R. 1875	Decl. 1875	Ep.	Zone	B. D.	Bemerkungen
34 9.01 7 3 4.63 +11 22 20.0 93.2 R 11 14/8 35 8.9 7 3 35.65 4.8 8.0 93.2 R 36 90 7 18 11.38 4.14 22 33.2 9.6 37 90 7 18 11.38 4.14 22 33.2 9.6 38 97 7 26 31.81 +12 6 7.9 88.2 740 12 1592 38 97 7 26 31.81 +12 6 7.9 88.2 740 12 1593 38 97 7 26 31.81 +12 6 7.9 88.2 740 12 1593 39 9.8 7 53 23.85 +12 2 23.0 88.2 740 12 1593 41 94 8 1 36.70 +15 2 19.5 90.1 758	32	8.9ì	6 ^h 47 ^m 17 ⁵ 04	+ 14° 17′ 40.7	72.1	305		Cat. Nr. 2567 identisch sein könnte, indem andere
35	33	(9.4)	6 47 17.79	+14 19 46.5	93.2	R	14° 1480	Anschluss an Nr. 2581.
35.55	34	9.03	7 3 4.63	+11 22 20.0	93.2	R	11 1478	Anschluss an Nr. 2748.
36	35	8.9				, ,	12 1448	
1.1.4	٠,	_				1		
38	30						14 1000	
38 9-7 7 26 31.81 +12 6 7-9 88.2 740 12 17392 40 8-9 7 38 12.58 +11 36 31.7 88.2 740 11 1746 41 9-4 8 1 36.70 +15 2 19.5 42 8.7 8 2 19.14 +13 13.05 90.1 758 -1 43 9-1 8 34 33.17 +10 12 7.5 84.1 429 -1 44 9-3 8 38 22.74 +13 43.85 68.2 7 -1 45 9-2 8 56 14.06 +11 33 28.5 68.2 7 -1 46 (9-5) 8 56 15.02 +14 41 47 79.3 R 47 (9-2) 9 8 17.09 +14 41 47 79.3 R 49 9-2 9 48 40.01 +10 40 47.4 90.1 760 -1 50 8-7 9-5 10 22 10.93 +10 6 57.4 84.2 458 10 2053 51 9-7 9-7 9-7 9-7 84.2 458 10 2053 52 9-5 10 22 10.93 +10 6 57.4 84.2 458 10 2053 53 9.0 30 21.28 +10 37.9 84.2 458 10 2053 54 9-3 11 29 49.87 +12 49 22.1 90.2 167 12 2350 50 9.0 30 21.28 +10 37.9 84.2 458 10 2053 51 9-7 9-7 9-7 9-7 84.2 458 10 2053 51 9-7 9-7 9-7 9-7 84.2 458 10 2053 55 9.0 30 21.28 +10 37.9 84.2 458 10 2053 57 8.8 35 44.1 +10 85.31 84.2 458 10 2053 58 9-5 13 35 5.11 9-9 58 4.7 4.7 4.7 4.7 59 14 4.7 4.7 4.7 4.7 4.7 4.7 59 10.0 14 3 35.09 4.10 6.9 6.9 7.7 8.4 4.7 60 8.8 4 6 32.69 +11 5 37.4 88.4 74.3 11 2725 60 8.7 14 4.7 5.7 4.10 58 1.5 37.4 88.4 74.3 11 2725 60 8.7 14 4.7 5.7 4.10 58 1.5 37.4 88.4 74.3 11 2725 60 8.7 14 4.7 5.7 4.10 58 5.7 4.10 58 5.7 4.10 58 5.7 4.10 58 5.7 4.10 58 5.7 4.10 58 5.7 4.10 58 5.7 4.10 58 5.7 4.10 58 58 4.7 4.10 58 58 4.7 4.10 58 58 4.7 4.10 58 58 4.7 4.10 58 58 58 4.7 4.10 58 58 58 58 58 58 58 5	37	9.5	_ ' '			740	12 1591	,
1		9.7	7 26 31.81		88.2	740		
42 8, 7 8 2 19.14 +13 13 50.5 90.1 764 13 1846 43 9.1 8 34 33.17 +10 12 75, 84.1 429 8 8 8 2 19.14 +13 13 28.5 68.2 7 9 8 56 14.76 +11 33 28.5 68.2 7 9 8 56 14.76 +11 33 28.5 68.2 7 9 8 56 14.76 +11 33 28.5 68.2 7 9 8 9.6 17.09 +14 41 4.7 93.3 R 14 2054 48 9.6 9 40 48.79 + 9 58 58.6 84.2 458 10 2053 51 9.7 9 53 4.00 +13 6 6.5 84.2 458 10 2053 51 9.7 9 53 4.00 +13 6 6.5 84.2 458 10 2053 53 9.0 10 30 21.28 9 +10 42 37.8 84.2 458 10 2155 53 9.0 10 30 21.28 9 +10 42 31.8 84.2 458 10 2155 53 9.0 10 30 21.28 10 6 5.7 84.2 458 10 2155 53 9.0 10 30 21.28 11 29 49.87 +12 49 22.1 90.3 752 9 13 35 53 44.1 43.3 43.9 93.3 R 14 2054 66 8.8 14 6 32.69 +10 8 33.1 84.2 457 10 2351 67 10.0 14 5 33.47 +14 20 46.6 88.4 74.2 14 2713 68 8.9 14 8 29.59 +10 42 31.8 88.4 742 14 2715 68 8.9 14 8 29.59 +10 42 31.8 88.4 743 11 2656 69 8.7 14 4 53.77 +13 59 13.0 88.4 742 14 2715 69 9.7 14 54 27.00 +14 23 15.8 88.4 743 11 2656 60 8.8 14 6 32.69 +10 42 31.8 88.4 743 11 2656 60 8.8 14 6 32.69 +16 24 31.8 88.4 743 11 2656 60 8.8 14 6 32.69 +16 24 31.8 88.4 743 11 2656 61 10.0 14 5 3 28.95 +15 3 34.1 88.4 743 11 2656 63 8.9 14 44 53.77 +13 59 13.0 88.4 743 11 2656 64 9.6 14 22 36.59 +11 5 37.4 88.4 743 11 2755 67 10.0 14 5 12 8.95 +15 3 54.1 88.4 743 11 2755 69 9.7 14 54 27.00 +14 23 16.8 88.4 743 11 2755 69 9.7 14 54 27.00 +14 23 16.8 88.4 743 11 2755 69 9.7 14 54 27.00 +14 23 16.8 88.4 743 11 2755 69 9.7 14 54 27.00 +14 23 16.8 88.4 743 11 2755 69 9.7 14 54 27.00 +14 23 16.8 88.4 743 11 2755 69 9.7 14 54 27.00 +14 23 16.8 88.4 743 11 2755 69 9.7 14 54 27.00 +14 23 16.8 88.4 743 11 2755 69 9.7 14 54 27.00 +14 23 16.8 88.4 743 11 2755 69 9.7 14 54 27.00 +14 23 16.8 88.4 743 11 2755 69 9.7 17 14 54 27.00 +14 23 16.8 88.4 743 11 2755 69 9.7 17 15 16 23 21.88 11 33 34.9 99.5 17 33 31.5 85.5 10 34.88 11 2757 71 9.9 4 18 44 11.41 11 27 25 39 90.5 78 12 3673 71 (9.5) 18 4 4 7.73 11 03 83.9 93.4 R	39	9.8	7 53 27.89	+12 2 22.0	88.2	740	12 1739	
42 8,7	40	8.9	7 58 12.58	+11 36 31.7	88.2	740	11 1746	•
43	41			+15 2 19.5	90.1	758		
44 9.3		ין י			1 1		13 1846	
## A	· -	-	0. 00 .		1			Public of Carlot and Carlot and Carlot
46 (9.5) 8 56 15.02 +11 23 26.4 93.2 R 11 1967 (9.2) 9 8 17.09 +14 41 4.7 93.3 R 14 2054 48 9.6 9 40 48.79 + 9 58 58.6 84.2 458 10 2053 19.7 9 53 4.00 +10 40 47.4 90.1 760 525 10 22 10.93 +10 6 57.4 84.2 458 10 2053 19.0 10 30 21.28 +10 0 37.9 84.2 458 10 2155 10 22 10.9 +10 6 57.4 84.2 458 10 2155 10 22 10.9 +10 6 57.4 84.2 458 10 2156 10.0 11 33 50.99 +10 12 28.5 69.0 752 1 13 35 50.99 +10 12 28.5 69.3 18 2 2 350 10 20 10.0 12 35 50.78 12 325 9.3 R 13 35 54.11 +10 33 32.9 9.3 R 13 35 54.11 +10 33 32.9 9.5 75 88 13 35 54.11 +10 33 32.9 9.5 8 9.5 13 35 51.1 + 9 58 4.2 84.2 457 10 258 10	44	9.3		•		156		merk Z.18.
47 (9.2) 9 8 17.09 + 14 41 4.7 93.3 R 14 2054 48 9.6 9 40 48.79 + 9 58 58.6 49 9.2 9 48 40.01 +10 40 47.4 50 8.7 9 51 9.21 + 9 57 28.3 51 9.7 9 51 9.3 4.00 +13 6 6.5 52 9.5 10 22 10.93 +10 6 57.4 53 9.0 10 30 21.28 +10 0 37.9 54 9.3 11 29 49.87 +12 49 22.1 55 9.0 11 33 50.99 +10 12 28.5 50.7 8.8 33 50.99 +10 12 28.5 50 9.0 13 350.99 +10 12 28.5 50 10.0 12 3 56.53 +10 8 53.1 54 43.74 43.95 44.05 55 9.5 13 35 51.11 +9 58 4.2 43.95 44.05 55 9.5 13 35 51.11 +9 58 4.2 43.97 43.97 58 9.5 13 35 51.11 +9 58 4.2 43.97 43.97 58 9.5 13 35 51.11 +9 58 4.2 43.97 43.97 58 9.5 14 42 29.59 +14 22 36.4 58 8.9 14 8 29.59 +10 42 31.8 58 8.9 14 45 5.77 +13 59 13.0 58 8.9 14 44 52.77 +13 59 13.0 58 8.9 14 44 52.77 +13 59 13.0 58 8.9 14 54 16.57 +11 31 21.0 58 8.9 14 54 7.75 +10 88 15.5 59 10.0 4 51 38.9 +15 34.1 50 9.7 14 54 27.00 +14 25 16.8 50 9.7 14 54 27.00 +14 25 16.8 50 9.7 14 54 27.00 +14 25 16.8 50 9.7 14 54 27.00 +14 25 16.8 50 9.7 14 54 27.00 +14 25 16.8 50 9.7 14 54 27.00 +14 25 16.8 50 9.7 14 54 27.00 +14 25 16.8 50 9.7 14 54 27.00 +14 25 16.8 50 9.7 14 54 27.00 +14 25 16.8 50 9.7 14 54 27.00 +14 25 16.8 50 9.7 14 54 27.00 +14 25 16.8 50 9.7 14 54 27.00 +14 25 16.8 50 9.7 14 54 27.00 +14 25 16.8 50 9.7 14 54 27.00 +14 25 16.8 50 9.7 14 54 27.00 +14 25 16.8 50 9.7 15 5.3 50 18 3 49.59 +10 3 31.3 50 50.4 12 31.75 50 18 3 49.59 +10 3 31.3 50 50.4 12 31.75 50 18 3 49.59 +10 3 31.3 50 50.4 12 31.75 50 18 3 49.59 +10 3 31.3 50 50.4 12 31.75 50 50.5 18 3 49.59 +10 3 31.3 50 50.5 18 3 49.59 +10 3 31.3 50 50.5 18 3 49.59 +10 3 31.3 50 50.5 18 3 49.59 +10 3 31.3 50 50.5 18 3 49.59 +10 3 31.3 50 50.5 18 3 49.59 +10 3 31.3 50 50.5 18 3 49.59 +10 3 31.3 50 5		l - 1i	•					,
48 9.6 9 40 48.79 + 9 58 58.6 84.2 458 10 2053 49 9.2 9 48 40.01 + 10 40 47.4 90.1 760 50 8.7 9 51 9.23 + 9 57 28.3 84.2 458 10 2080 51 9.7 9 53 4.00 + 13 6 6.5 90.0 752 52 9.5 10 22 10.93 + 10 6 57.4 84.2 458 10 2156 53 9.0 10 30 21.28 + 10 0 37.9 84.2 458 10 2175 55 9.0 11 33 50.99 + 10 12 28.5 69.2 96 51 13 35 54.11 + 9 8 53.1 84.2 455 57 8.8 13 35 44.11 + 10 33 32.9 69.3 104(4) 58 8.8 13 35 44.11 + 10 33 32.9 69.3 104(4) 59 10.0 14 3 23.47 + 14 20 46.6 88.4 742 14 2712 56 10.0 14 3 23.47 + 14 20 46.6 88.4 742 14 2713 56 10.0 14 6 36.15 + 14 22 36.4 88.4 742 14 2713 56 10.0 14 6 36.15 + 14 22 36.4 88.4 742 14 2713 58 9.5 14 24 59.61 + 11 17 35.5 88.4 743 11 2686 59 8.9 14 44 26.59 + 11 5 37.4 88.4 743 11 2765 66 8.7 14 51 7.75 + 10 58 15.5 88.4 743 11 2765 67 10.0 14 51 88.95 + 15 3 54.1 88.4 743 11 2745 67 10.0 14 51 88.95 + 15 3 54.1 88.4 743 11 2745 67 10.0 14 51 88.95 + 15 3 54.1 88.4 743 11 2745 68 8.9 14 54 16.57 + 11 31 21.0 88.4 743 11 2745 69 9.7 14 54 40.42 + 11 47 43.6 88.4 743 11 2745 69 9.7 14 54 40.42 + 11 47 43.6 88.4 743 11 2745 69 9.7 14 54 40.42 + 11 47 43.6 88.4 743 11 2745 67 10.0 14 51 38.95 + 15 3 54.1 88.4 743 11 2751 68 8.9 14 54 16.57 + 11 31 21.0 88.4 743 11 2754 69 9.7 14 54 40.42 + 11 47 43.6 88.4 743 11 2754 69 9.7 14 54 40.42 + 11 47 43.6 88.4 743 11 2754 71 9.2 16 23 21.84 + 13 32 44.5 90.4 777 12 3164 71 9.2 16 23 21.84 + 13 32 44.5 90.4 777 12 3164 71 9.2 16 23 21.84 + 13 32 44.5 90.4 777 12 3164 71 10.0 17 47 20.60 + 12 3 17.3 94.5 R 12 3317 71 9.9 16 5 5 38.8 140 0 49.3 84.4 779 10 3122 71 9.9 18 3 49.59 + 10 3 31.3 68.5 51 10 3468 717 (9.5) 18 4 773 + 10 38 32.9 93.5 R 10 3478 718 (9.1) 18 13 49.0 + 10 3 9 9.3 93.4 R 10 3474 719 9.4 18 44 11.41 + 12 27 53.9 90.5 789 12 3673	1					1		· ·
49		, ,				1		
So	1	1			-		10 2053	
Si		[1 -		10 2080	!
S2	-	· • II			1			
9.0		11			1 -		10 2156	
9.3		- 1	10 30 21.28	• • •	1 - "			
9.1 50.78 27.5 93.3 R 10 2384 56 10.0 12 3 56.53 +10 8 53.1 84.2 455 57 8.8 13 35 44.11 +10 33 32.9 69.5 R 34 0.5 96.5 R 7 43.97 34 0.6 96.5 R 8.8 14 3 23.47 +14 20 46.6 88.4 742 14 2706 60 8.8 14 6 32.69 +14 23 14.6 88.4 742 14 2713 61 10.0 14 6 36.15 +11 17 35.5 88.4 742 14 2713 62 8.9 14 8 29.59 +10 42 31.8 63 9.5 14 24 59.61 +11 17 35.5 88.4 743 11 2785 64 9.6 14 42 26.59 +11 5 37.4 88.4 743 11 2725 65 8.9 14 44 52.77 +13 59 13.0 88.4 743 11 2745 66 8.7 14 51 7.75 +10 58 15.5 88.4 743 11 2745 67 10.0 14 51 28.95 +15 3 54.1 88.4 743 11 2745 68 8.9 14 44 52.77 +13 59 13.0 88.4 743 11 2745 69 9.7 14 54 40.42 +11 27 43.6 88.4 743 11 2751 70 9.0 14 54 40.42 +11 27 43.6 88.4 743 11 2754 71 9.2 16 23 21.84 +13 32 44.5 90.4 777 12 3164 71 9.0 17 47 20.60 +12 3 17.3 94.5 R 12 3177 71 9.2 16 23 21.84 +13 32 44.5 90.4 777 12 3164 71 9.0 17 47 20.60 +12 3 17.3 94.5 R 12 3317 71 9.2 16 31.08 +12 15 5.4 90.4 777 12 3164 71 9.0 18 13 49.59 +10 3 31.3 68.5 51 10 3408 71 9.4 18 44 11.41 +12 75 5.9 90.5 789 12 3673 72 9.4 18 44 11.41 +12 75 5.9 90.5 789 12 3673 73 9.4 18 44 11.41 +12 75 5.9 90.5 789 12 3673 74 9.4 18 44 11.41 +12 75 5.9 90.5 789 12 3673 75 9.4 18 44 11.41 +12 75 5.9 90.5 789 12 3673 75 9.4 18 44 11.41 +12 75 5.9 90.5 789 12 3673 75 9.4 18 44 11.41 +12 75 5.9 90.5 789 12 3673 75 9.4 18 44 11.41 +12 75 5.9 90.5 789 12 3673 76 9.4 18 44 11.41 +12 75 5.9 90.5 789 12 3673 77 9.4 18 44 11.41 +12 75 5.9 90.5 789 12 3673		9.3	_	+12 49 22.1	90.2			
State	55	- 11		_			10 2321	
	56	10.0	12 3 56.53	+10 8 53.1	84.2	455	10 2384	
- 43.95	57	8.8					10 2579	
13 13 15 11 11 11 11 12 15 18 18 14 14 11 11 12 15 18 18 19 10 18 18 19 10 18 18 19 10 18 18 19 19 19 19 19 19						i 1		Anschluss an Nr. 4898.
10.0		-		34 0.6		R		
60 8.8 14 6 32.69 +14 23 14.6 88.4 742 14 2712 61 10.0 14 6 36.15 +14 22 36.4 88.4 742 14 2713 62 8.9 14 8 29.59 +10 42 31.8 88.4 743 10 2652 63 9.5 14 24 59.61 +11 17 35.5 88.4 743 11 2686 64 9.6 14 42 26.59 +11 5 37.4 88.4 743 11 2725 65 8.9 14 44 52.77 +13 59 13.0 88.4 742 14 2795 66 8.7 14 51 7.75 +10 58 15.5 88.4 742 11 2745 67 10.0 14 51 28.95 +15 3 54.1 88.4 742 15 2797 68 8.9 14 54 16.57 +11 31 21.0 88.4 742 12 2751 69 9.7 14 54 27.00 +14 25 16.8 88.4 743 11 2751 69 9.7 14 54 40.42 +11 27 43.6 88.4 743 11 2754 71 9.2 16 23 21.84 +13 32 44.5 90.4 778 13 3157 72 9.6 16 55 38.83 +10 0 49.3 84.4 479 10 3122 73 9.2 17 6 31.08 +12 15 5.4 90.4 777 12 3164 74 10.0 17 47 20.60 +12 3 17.3 94.5 R 12 3317 75 (9.5) 18 3 43.21 +10 5 3.5 93.4 R —— 76 9.3 18 3 49.59 +10 3 31.3 68.5 51 10 3408 77 (9.5) 18 4 7.73 +10 38 32.9 93.5 R 10 3413 Anschluss an Nr. 6455. 78 (9.1) 18 13 49.01 +10 39 9.3 93.4 R 10 3474 79 9.4 18 44 11.41 +12 27 53.9 90.5 789 12 3673	58	- 1				457	10 2581	
61 10.0 14 6 36.15 +14 22 36.4 88.4 742 14 2713 62 8.9 14 8 29.59 +10 42 31.8 88.4 743 10 2652 63 9.5 14 24 59.61 +11 17 35.5 88.4 743 11 2686 64 9.6 14 42 26.59 +11 5 37.4 88.4 743 11 2725 65 8.9 14 44 52.77 +13 59 13.0 88.4 742 14 2795 66 8.7 14 51 7.75 +10 58 15.5 88.4 743 11 2745 67 10.0 14 51 28.95 +15 3 54.1 88.4 742 15 2797 68 8.9 14 54 16.57 +11 31 21.0 88.4 742 11 2751 69 9.7 14 54 27.00 +14 25 16.8 88.4 742 14 2817 70 9.0 14 54 40.42 +11 27 43.6 88.4 743 11 2754 71 9.2 16 23 21.84 +13 32 44.5 90.4 778 13 3157 72 9.6 16 55 38.83 +10 0 49.3 84.4 479 10 3122 73 9.2 17 6 31.08 +12 15 5.4 90.4 777 12 3164 71 10.0 17 47 20.60 +12 3 17.3 94.5 R 12 3317 75 (9.5) 18 3 43.21 +10 5 3.5 93.4 R — — Anschluss an Nr. 6459. 76 9.3 18 3 49.59 +10 3 31.3 68.5 51 10 3408 77 (9.5) 18 4 7.73 +10 38 32.9 93.5 R 10 3413 Anschluss an Nr. 6455. 78 99.4 18 44 11.41 +12 27 53.9 90.5 789 12 3673		1 1				1		Unsicher.
62 8.9 14 8 29.59 +10 42 31.8 88.4 743 10 2652 63 9.5 14 24 59.61 +11 17 35.5 88.4 743 11 2686 64 9.6 14 42 26.59 +11 5 37.4 88.4 743 11 2725 65 8.9 14 44 52.77 +13 59 13.0 88.4 742 14 2795 66 8.7 14 51 7.75 +10 58 15.5 88.4 742 15 2797 68 8.9 14 54 16.57 +11 31 21.0 88.4 743 11 2751 69 9.7 14 54 27.00 +14 25 16.8 88.4 743 11 2751 70 9.0 14 54 40.42 +11 27 43.6 88.4 743 11 2754 71 9.2 16 23 21.84 +13 32 44.5 90.4 778 13 3157 72 9.6 16 55 38.83 +10 0 49.3 84.4 479 10 3122 73 9.2 17 6 31.08 +12 15 5.4 90.4 777 12 3164 74 10.0 17 47 20.60 +12 3 17.3 94.5 R 12 3317 75 (9.5) 18 3 43.21 +10 5 3.5 93.4 R — — Anschluss an Nr. 6459. 76 9.3 18 3 49.59 +10 3 31.3 68.5 51 10 3408 77 (9.5) 18 4 7.73 +10 38 32.9 93.5 R 10 3413 78 (9.1) 18 13 49.01 +10 39 9.3 93.4 R 10 3474 79 9.4 18 44 11.41 +12 27 53.9 90.5 789 12 3673		1						
63		l li						In RD Stephlish mit P hasaishust
64 9.6 14 42 26.59 +11 5 37.4 88.4 743 11 2725 65 8.9 14 44 52.77 +13 59 13.0 88.4 742 14 2795 66 8.7 14 51 7.75 +10 58 15.5 88.4 743 11 2745 67 10.0 14 51 28.95 +15 3 54.1 88.4 742 15 2797 68 8.9 14 54 16.57 +11 31 21.0 88.4 742 14 2817 70 9.0 14 54 40.42 +11 27 43.6 88.4 743 11 2754 71 9.2 16 23 21.84 +13 32 44.5 90.4 778 13 3157 72 9.6 16 55 38.83 +10 0 49.3 84.4 479 10 3122 73 9.2 17 6 31.08 +12 15 5.4 90.4 777 12 3164 74 10.0 17 47 20.60 +12 3 17.3 94.5 R 12 3317 11 seq. 14 2 2 4 A. — Anschluss an Nr. 6459. 76 9.3 18 3 49.59 +10 3 31.3 68.5 51 10 3408 77 (9.5) 18 4 7.73 +10 38 32.9 93.5 R 10 3413 Anschluss an Nr. 6455. 78 (9.1) 18 13 49.01 +10 39 9.3 93.4 R 10 3474 78 12 3673		l li			1	1		in DD laisemen fint D Dezelemet.
65 8.9 14 44 52.77 +13 59 13.0 88.4 742 14 2795 66 8.7 14 51 7.75 +10 58 15.5 88.4 743 11 2745 67 10.0 14 51 28.95 +15 3 54.1 88.4 742 15 2797 68 8.9 14 54 16.57 +11 31 21.0 88.4 743 11 2751 69 9.7 14 54 27.00 +14 25 16.8 88.4 743 11 2751 70 9.0 14 54 40.42 +11 27 43.6 88.4 743 11 2754 71 9.2 16 23 21.84 +13 32 44.5 90.4 778 13 3157 72 9.6 16 55 38.83 +10 0 49.3 84.4 479 10 3122 73 9.2 17 6 31.08 +12 15 5.4 90.4 777 12 3164 74 10.0 17 47 20.60 +12 3 17.3 94.5 R 12 3317 75 (9.5) 18 3 43.21 +10 5 3.5 93.4 R — — Anschluss an Nr. 6459. 76 9.3 18 3 49.59 +10 3 31.3 68.5 51 10 3408 77 (9.5) 18 4 7.73 +10 38 32.9 93.5 R 10 3413 Anschluss an Nr. 6455. 78 (9.1) 18 13 49.01 +10 39 9.3 93.4 R 10 3474 79 9.4 18 44 11.41 +12 27 53.9 90.5 789 12 3673		1				1 1		
66 8.7 14 51 7.75 +10 58 15.5 88.4 743 11 2745 67 10.0 14 51 28.95 +15 3 54.1 88.4 742 15 2797 68 8.9 14 54 16.57 +11 31 21.0 88.4 743 11 2751 69 9.7 14 54 27.00 +14 25 16.8 88.4 743 11 2754 70 9.0 14 54 40.42 +11 27 43.6 88.4 743 11 2754 71 9.2 16 23 21.84 +13 32 44.5 90.4 778 13 3157 72 9.6 16 55 38.83 +10 0 49.3 84.4 479 10 3122 73 9.2 17 6 31.08 +12 15 5.4 90.4 777 12 3164 74 10.0 17 47 20.60 +12 3 17.3 94.5 R 12 3317 75 (9.5) 18 3 43.21 +10 5 3.5 93.4 R — Anschluss an Nr. 6297. 76 9.3 18 3 49.59 +10 3 31.3 68.5 51 10 3408 77 (9.5) 18 4 7.73 +10 38 32.9 93.5 R 10 3413 Anschluss an Nr. 6455. 78 (9.1) 18 13 49.01 +10 39 9.3 93.4 R 10 3474 Anschluss an Nr. 6536.		1 11	· · · · · ·					İ
67 10.0 14 51 28.95 +15 3 54.1 88.4 742 15 2797 14 54 16.57 +11 31 21.0 88.4 743 11 2751 69 9.7 14 54 27.00 +14 25 16.8 88.4 742 14 2817 70 9.0 14 54 40.42 +11 27 43.6 88.4 743 11 2754 71 9.2 16 23 21.84 +13 32 44.5 90.4 778 13 3157 72 9.6 16 55 38.83 +10 0 49.3 84.4 479 10 3122 73 9.2 17 6 31.08 +12 15 5.4 90.4 777 12 3164 777 12 3164 777 778		1 11			Į.	1		
69 9.7	67	10.0	14 51 28.95		88.4			
70 9.0 14 54 40.42 +11 27 43.6 88.4 743 11 2754 71 9.2 16 23 21.84 +13 32 44.5 90.4 778 13 3157 72 9.6 16 55 38.83 +10 0 49.3 84.4 479 10 3122 73 9.2 17 6 31.08 +12 15 5.4 90.4 777 12 3164 74 10.0 17 47 20.60 +12 3 17.3 94.5 R 12 3317 75 (9.5) 18 3 43.21 +10 5 3.5 93.4 R								
71 9.2 16 23 21.84 +13 32 44.5 90.4 778 13 3157 72 9.6 16 55 38.83 +10 0 49.3 84.4 479 10 3122 73 9.2 17 6 31.08 +12 15 5.4 90.4 777 12 3164 74 10.0 17 47 20.60 +12 3 17.3 94.5 R 12 3317 75 (9.5) 18 3 43.21 +10 5 3.5 93.4 R		' '				1 1		
72 9.6 16 55 38.83 +10 0 49.3 84.4 479 10 3122 73 9.2 17 6 31.08 +12 15 5.4 90.4 777 12 3164 74 10.0 17 47 20.60 +12 3 17.3 94.5 R 12 3317 75 (9.5) 18 3 43.21 +10 5 3.5 93.4 R	1	· II			1	1 - 1		
73 9.2 17 6 31.08 +12 15 5.4 90.4 777 12 3164 74 10.0 17 47 20.60 +12 3 17.3 94.5 R 12 3317 11 ^m seq. 14 ⁸ 2!4 A. — Anschluss an Nr. 6297. 75 (9.5) 18 3 49.59 +10 3 31.3 68.5 51 10 3408 77 (9.5) 18 4 7.73 +10 38 32.9 93.5 R 10 3413 Anschluss an Nr. 6455. 78 (9.1) 18 13 49.01 +10 39 9.3 93.4 R 10 3474 Anschluss an Nr. 6536. 79 9.4 18 44 11.41 +12 27 53.9 90.5 789 12 3673 12 3673 12 3673 12 3673 12 3664 11.41 +12 27 53.9 90.5 789 12 3673 12 3673 12 3673 12 3673 12 3673 11 ^m seq. 14 ⁸ 2!4 A. — Anschluss an Nr. 6459. Anschluss an Nr. 6455. Anschluss an Nr. 6536. Anschluss a	1	. 1	- '					
74 10.0 17 47 20.60 +12 3 17.3 94.5 R 12 3317 11 ^m seq. 14 ^s 2!4 A. — Anschluss an Nr. 6297. 75 (9.5) 18 3 43.21 +10 5 3.5 93.4 R — Anschluss an Nr. 6459. 76 9.3 18 3 49.59 +10 3 31.3 68.5 51 10 3408 77 (9.5) 18 4 7.73 +10 38 32.9 93.5 R 10 3413 Anschluss an Nr. 6455. 78 (9.1) 18 13 49.01 +10 39 9.3 93.4 R 10 3474 Anschluss an Nr. 6536. 79 9.4 18 44 11.41 +12 27 53.9 90.5 789 12 3673		· 11			1			
75 (9.5) 18 3 43.21 +10 5 3.5 93.4 R Anschluss an Nr. 6459. 76 9.3 18 3 49.59 +10 3 31.3 68.5 51 10 3408 77 (9.5) 18 4 7.73 +10 38 32.9 93.5 R 10 3413 Anschluss an Nr. 6455. 78 (9.1) 18 13 49.01 +10 39 9.3 93.4 R 10 3474 Anschluss an Nr. 6536. 79 9.4 18 44 11.41 +12 27 53.9 90.5 789 12 3673	li l					, , ,	1	II ^m seq. 14 ⁸ 2!4 A. — Anschluss an Nr. 6207.
76 9.3 18 3 49.59 +10 3 31.3 68.5 51 10 3408 77 (9.5) 18 4 7.73 +10 38 32.9 93.5 R 10 3413 Anschluss an Nr. 6455. 78 (9.1) 18 13 49.01 +10 39 9.3 93.4 R 10 3474 Anschluss an Nr. 6536. 79 9.4 18 44 11.41 +12 27 53.9 90.5 789 12 3673			1 ''			i i		- · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
77 (9.5) 18 4 7.73 +10 38 32.9 93.5 R 10 3413 Anschluss an Nr. 6455. 78 (9.1) 18 13 49.01 +10 39 9.3 93.4 R 10 3474 Anschluss an Nr. 6536. 79 9.4 18 44 11.41 +12 27 53.9 90.5 789 12 3673		11	_ ,,,		1	1	10 3408	
79 9.4 18 44 11.41 +12 27 53.9 90.5 789 12 3673		(9.5)	_	+10 38 32.9	93.5	R	_	Anschluss an Nr. 6455.
	78	, , , , , , , , , , , , , , , , , , ,			93.4	R	10 3474	Anschluss an Nr. 6536.
80 9.5 18 44 24.54 +11 12 19.7 90.6 793								·
	80	9.5	18 44 24.54	+11 12 19.7	90.6	: 793 l		ı ,

Nr.	Gr.	A.R. 1875	Decl. 1875	Ep.	Zone	B. D.	Bemerkungen		
				•					
81	9.5	18h 44m 26:86	+11°11' 1"9	90.6	793				
82	8.8	18 45 37.08	+10 10 2.8	84.6	511		Gehört zum Sternhaufen & 2020 (Nr. 54 in Vogel's Ausmessung).		
83	(9.5)	18 52 3.25	+12 31 26.1	93.5	R	12° 3733	Anschluss an Nr. 6940.		
84	9.3	18 52 3.72	+12 29 0.3	69.6	134(3)		Ort zweifelhaft, im Orig. Minute der Kreisabl. geändert.		
85	11	18 53 22.27	+12 54 20.3	93.8	R	12 3746	Anschluss an Nr. 6962.		
86	9.0	18 53 40.75	+12 54 36.5		208		Begleiter 9 [™] 2.		
	An d						Vermuthlich sind die beobachteten Fäden andere als		
	bei der Reduction angenommen (im Beobachtungsbuche fehlt überhaupt eine darauf bezügliche Angabe) und ausserdem ist wahrscheinlich die Kreisablesung um —10' zu corrigiren. Der richtig gestellte Ort würde dann sein:								
١.	9.0	18 53 20.87	+12 44 36.1	70.6	208	12 3745	1		
87	(9.5)	19 6 3.30	+11 59 35.8	93.8	R	11 3765	Anschluss an Nr. 7107.		
88	9.5	19 7 31.94	+10 3 48.8	86.7	663	10 3831			
89	9.6	19 9 50.57	+10 21 19.0	85.7	585	10 3842			
90	8.7	19 10 6.12	+10 24 6.2	85.7	585	10 3844	}		
91	9.2	19 13 27.16	+10 28 40.9	85.6 85.6	577	10 3860 10 3868			
92	9.0 8.9	19 15 10.55	+10 25 2.3 +10 18 34.2	86.8	577 667	10 3897			
93 94	8.9	19 23 5.30	+10 18 16.7	86.8	667	10 3915			
95	(9.5)	19 53 59.04	+10 15 42.4	93.8	R	10 4130	Anschluss an Nr. 7593.		
96	9.5	19 57 [2.2]	+12 16 55.2	90.6	792		Bei Cat. Nr. 7656 angemerkt.		
97	10.0	19 57 8.94	+10 8 22.2	84.6	521				
98	9.3	20 10 19.34	+11 28 23.6	90.5	786	11 4195			
99	9.2	20 11 32.41	+10 4 52.3	85.8	592	10 4235			
100	9.3	20 11 44.27	+10 9 49.9	85.8	592	10 4236	A . 11		
101	10	20 18 59.03	+14 23 46.8	93.8	R		Anschluss an Nr. 7912.		
102	10.5	20 19 28.38	+14 25 40.0	93.8	R 787		Anschluss an Nr. 7912. 8 ^m o seq. 7 ^s in par. (Cat. Nr. 8010).		
103	9.3 9.1	20 28 47.33 20 32 21.36	+10 54 33.7	90.5 84.6	521		oro seq. / in par. (Cat. 111. 0010).		
105	9.3	20 37 14.08	+12 17 6.2	70.8	244				
106	9.5	20 41 41.66	+10 4 23.2	85.7	586		į		
107	10	20 47 32.20	+12 8 30.2	93.8	R	12 4491	Anschluss an Nr. 8206.		
108	9.6	20 50 24.20	+11 9 0.7	95.7	R		Anschluss an Nr. 8233.		
109	9.4	20 51 34.39	+10 11 11.5	85.7	586	10 4422			
110	9.3	20 55 27.46	+10 7 30.1	85.7	586		Die nahe liegende Vermuthung, dass der Stern identisch mit Cat. Nr. 8284 und andere Fäden anzunehmen wären, ist ausgeschlossen.		
111	9.5	21 0 34.24	+10 17 24.5	85.7	586		_		
112	8.9	21 0 37.37	+11 41 36.5	70.6	215	11 4477			
113	9.5	21 4 23.35	+10 9 48.7	85.7	586				
114	8.9	21 6 2.74	+10 10 43.8	85.7	586	10 4480	Anschluss an Nr. 8461.		
115	(9.4)	21 14 36.98	+14 43 24.9 +15 12 8.2	93.9	R 241	14 4587	Anschiass an 141.0401.		
116	9.1 8.9	21 15 51.41	+13 49 23.9	70.8 85.7	590	15 4397			
118	9.2	21 36 52.11	+11 48 8.5	90.6	792	11 4639			
119	9.3	21 40 52.82	+12 46 32.1	90.6	795	12 4687			
120	9.1	21 49 26.11	+12 9 19.4	90.6	795	12 4720			
121	9.4	21 56 59.96	+10 9 16.2	84.7	527	10 4680			
122	9.6	22 4 54.62	+10 12 49.4	85.7	586				
123	9.5	22 6 7.65	+10 15 27.6	85.7	586	- <u>-</u>			
124	9.0	23 44 38.39	+12 31 16.5	90.9	807	12 5030			
125	9.5	23 51 41.06	+10 15 40.9	86.8	676	- -			

Berichtigungen zum Catalog.

```
Bem. 8 st. BD +68 l. L = BD +68
          Bem. 5 st. BD +4^{8} l. L = BD +4^{8}
           * bei Nr. zu streichen.
   577
           Bei Nr. * zuzusetzen.
   579
           Bem. 2 st. BD +3.5 l. L = BD +3.5
» 1052
           RA. st. 12:63 l.-12:36
» 1813
» 1835
           Z. st. 274a l. 274
           st. 8<sup>m</sup>3 13.56 44.0 1871.2 Z. 285 l. 8<sup>m</sup>0 13.59 42.8 1871.7 Z. 285 309
» 2350
           st. 8<sup>m</sup>.7 42<sup>s</sup>.95 28" 1 1890.1 l. 8<sup>m</sup>.6 42<sup>s</sup>.96 28"3 1889.5; unter Z. 740 zuzustigen.
» 3004
» 3121
           st. 12:98 13:8 1890.1 l. 13:04 13:7 1889.5; unter Z. 740 zuzufügen.
           Z. st. 314a l. 314
» 3277
» 3289
           st. 29.22 12.1 1882.7 l. 29.19 12.4 1884.6; unter Z. 740 zuzufügen; Bem. 4 fällt fort.
» 3578
          Decl. st. 15.2 l. 5.2
» 3698
           st. 14.80 9.7 * 1883.1 l. 14.81 10.1 * 1879.9; unter Z. 161 zuzufügen.
» 3788
           Z. st. 160a l. 160
» 4080
           st. 17.05* 10.9* 1875.5 l. 17.01* 10.5* 1879.2; unter Z. 762 zuzustigen.
» 4360
           Decl. st. 37.3 l. 36.7
           Z. st. 111a l. 111
» 4394
           Z. st. 768a 1. 768
» 4577
» 4985
           Var. saec. st. +0.290 l. +0.209
» 5285
           Bei Bem. fehlt die Ziffer 4.
» 5383
          Ep. st. 70.4 70.4 l. 70.4
           st. 30.0 1881.4 l. 29.9 1882.4; unter Z. 473 zuzufügen.
» 5487
» 5628
           Zu Decl. als Bem. zuzufügen Z. 316 [19.2]
           Praec. st. +2.8091 l. +2.8099
» 6019
           Decl. * zu streichen und hierfür Bem. zuzusetzen Z. 174 [18"3]
» 6052
» 6301
           Praec. st. -1.168 l. -1.110
           st. 13.8 1879.9 5 Beob. l. 13.5 1880.8 6 Beob.
» 6825
           st. 8<sup>m</sup>.9 48<sup>n</sup>.79 14<sup>n</sup>.1 1880.5 1878.3 1. 8<sup>m</sup>.8 48<sup>n</sup>.78 14<sup>n</sup>.2 1883.8 1881.8; unter %. 787 zuzustigen.
» 6966
           Bem. 8 st. Z. 135 l. Z. 211
» 7963
           • hat vor Nr. zu stehen.
» 8241
           Bem. 8 fällt fort.
» 8509
» 8532
           Decl. * zu streichen und dafür Bem. zuzufügen Z. 224 [26.3]; unter Z. st. 224a l. 224
» 9130
           st. 9<sup>m</sup>3 4.93 18.13 1881.9 l. 9<sup>m</sup>2 4.95 18.1 1883.2; unter Z. 597 zuzustigen.
» 9151
           Bem. 1 st. 7.0 8.7 l. 8.7 7.0
```

Die Sterne Nr. 5014, 5162, 5211, 8803, 8804 sind nördlich von +15°10'0 (1855.0), liegen also ausserhalb des Leipziger Beobachtungsprogramms. Die BD-Nr. ist daher bei Nr. 8804, ebenso wie es bei den vier anderen Sternen geschehen ist, in Klammern einzuschliessen.

	,				
•			·		
f ;	•		•		
i	•				
		•			
1					
•					
•					
		•			
1					
				•	
			·		

.







